

Costi		Italia	E	stero
Una copia	L	4.500	Lit.	_
Arretrato	>>	6.000	>>	8.000
Abbonamento 6 mesi	>>	25.000	>>	
Abbonamento annuo	>>	45.000	>>	60.000
Cambio indirizzo	»	1.000	»	1.000

L	8 Million Wall		
ш	CTE international	2ª - 3ª cop	ertina
oppo	CTE international	pagina	80 - 96
	DOLEATTO Comp. elett.	pagina	7-21-54-86
	ELETTRA	pagina	9 - 49-84
	ELETTRONICA SESTRESE	pagina	6
	EOS	pagina	54
	FONTANA Roberto	pagina	92
	FRANCOELETTRONICA	pagina	31
00000000000000	GRIFO	pagina	32
	LA. C.E. Lab. Cost. Elett.	pagina	69
7	LEMM antenne	pagina	94
	MARCUCCI	pagina	5 - 79 - 95
	MELCHIONI kit	pagina	50 - 51
	MELCHIONI radiotelefonia	1ª - 4ª cop	
4	MELCHIONI radiotelefonia		- 44 - 60 - 62
	MOSTRA AMELIA	pagina	84
	MOSTRA CASTELLANA GROTTE	pagina	38
	MOSTRA EMPOLESE	pagina	8
	MOSTRA GONZAGA	pagina	74
	MOSTRA MONTICHIARI	pagina	34
	PANELETTRONICA	pagina	88
	RADIO CLUB PORDENONE	pagina	11
	RADIOELETTRONICA	pagina	3
0	RONDINELLI componenti	pagina	61
00	RUC elettronica	pagina	42
	SANTINI Gianni	pagina	74
ō	SCUOLA RADIO ELETTRA	pagina	43
	SIGMA antenne	pagina	2 - 42
	SINCLAIR club	pagina	10
	SIRIO antenne	pagina	22 - 60
0000	SIRIO antenne	4 ⁸ copertin	
	SIRTEL	pagina	75 - 76
0	Soc. Edit. FELSINEA	pagina	16
0	VI. EL.	pagina	70
(Ea	ro la crocetta nella casella della Ditta indi	rizzata o in con	on desiderate)

Desidero ricevere:

☐ Vs/CATALOGO

☐ Vs/LISTINO

☐ Informazioni più dettagliate e/o prezzo di quanto esposto nelle Vs/ 🔥

Anno 7

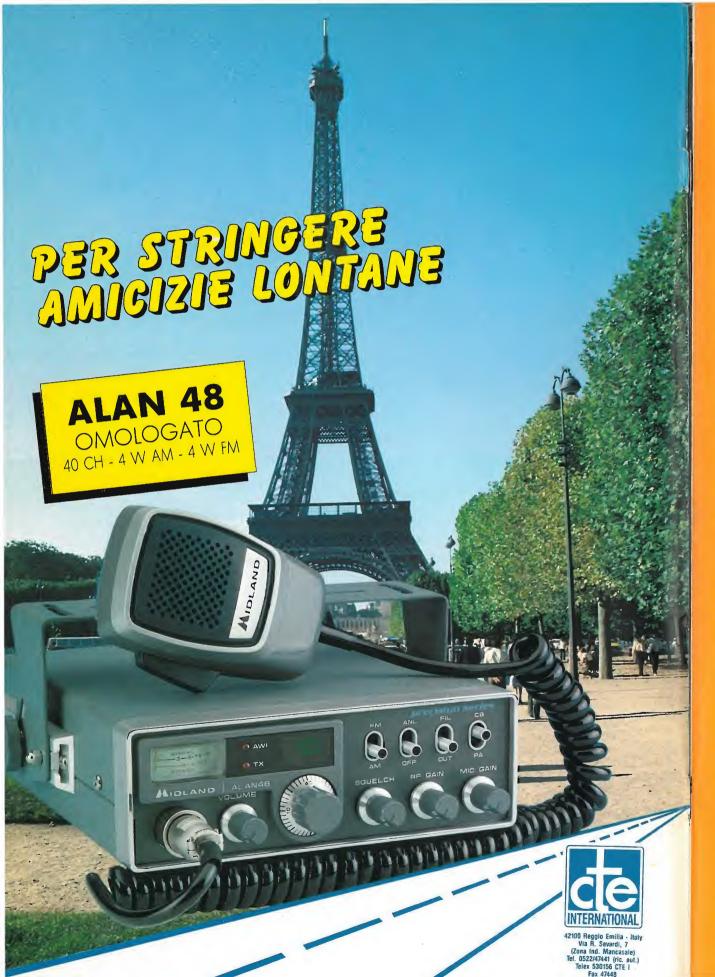
Rivista 63ª

SOMMARIO

Marzo 1989

	Varie Sommario Indice inserzionisti Campagna Abbonamenti Mercatino Postelefonico Modulo Mercatino Postelefonico Modulo c/c P.T. per Abbonamento e arretrati Errata Corrige Tutti i c.s. della Rivista	pag. pag. pag. pag. pag. pag. pag. pag.	1 4 7 10 11 52 93
	Franco GANI Vaccini contro il virus del computer	pag.	13
	Giuseppe FRAGHI' Superfinale da 300 Watt — IIª e ultima parte	pag.	17
	G.W. HORN Sonda bioelettrica d'impiego generale	pag.	23
	Paolo MATTIOLI Banca dati per Radioamatori	pag.	33
	Maurizio STAFFETTA Due temporizzatori per auto — Timer per tergilunotto — Luci di cortesia	pag.	35
	Giancarlo SFONDRINI Antenna Loop con sintonia a motore	pag.	39
1	Team ARI - Radio Club «A. Righi» Today Radio — Beacon is — La Minaccia dell'Ozono	pag.	45
	Emanuele BENNICI Generatore di funzioni a larga banda	pag.	55
	Maurizio MAZZOTTI Ham Spirit — Superricevitore — Mail Box - Antenna 30 mt	pag.	63
	Sergio MUSANTE Rimoderniamo l'alimentatore Collins 516F-2	pag.	71
	Livio BARI C.B. Radio Flash — Alimentatore per emergenza	pag.	77
	Fabrizio SKRBEC Le O.C. private dagli U.S.A.	pag.	81
	Roberto CAPOZZI Fonorelé ad alta sensibilità	pag.	85
	Club Radioamatore Commodore Interfaccia meteofax ed SSTV per C64	pag.	87
	Club Elettronica FLASH Chiedere è lecito — Un curioso alimentatore — Avviso di auto ferma o frenata	pag.	89
-	— Alimentatore duale regolabile — Amplificatore a trasformatore 500W	RMS	

E.F. la Rivista che non parla ai lettori ma parla con i Lettori





BREVETTO DEPOSITATO





supporto antenna per vetture senza gocciolatoio



RICHIEDETECI IL CATALOGO INVIANDO L. 1000 IN FRANCOBOLLI

SIGMA ANTENNE di E. FERRARI 46047 S. ANTONIO MANTOVA - via Leopardi, 33 - tel. (0376) 398667





& BARSOCCHINI AT DECANINI

VIA DEL BRENNERO, 151 LUCCA tel. 0583/343612 - 343539

PRESENTA

IL NUOVO RICETRASMETTITORE HF A TRE BAND $26 \div 30 - 5 \div 8 \ 3 \div 4,5 \ MHz$ CON POTENZA 5 e 300 WATT

REL 2745



QUESTO APPARATO DI COSTRUZIONE PARTICOLARMENTE COMPATTA È IDEALE PER L'UTILIZZAZIONE ANCHE SU MEZZI MOBILI. A SUA ACCURATA COSTRUZIONE PERMETTE UNA GARANZIA DI FUNZIONAMENTO TOTALE IN TUTTE LE CONDI-ZIONI DI UTILIZZO.

CARATTERISTICHE TECNICHE:

GAMMA DI FREQUENZA: 26 ÷ 30 — 5 ÷ 8 3 ÷ 4.5 MHz MODI DI EMISSIONE: AM/FM/SSB/CW POTENZA DI USCITA: 26 - 30 MHz LOW: AM-FM 8W - SSB-CW 30 W / HI: AM-FM 150 W - SSB-CW 300 W POTENZA DI USCITA: 5 ÷ 8 3 ÷ 4,5 MHz LOW: AM-FM 10 W — SSB-CW 30 W / HI: AM-FM 150 W CORRENTE ASSORBITA: 6 ÷ 25 amper SENSIBILITÀ IN RICEZIONE: 0,3 microvolt SELETTIVITÀ: 6 KHz - 22 dB ALIMENTAZIONE: 13,8 V cc DIMENSIONI: 200 x 110 x 235 PESO: Kg. 2,100 CLARIFIER RX e TX CON VARIAZIONE DI FREQUENZA CLARIFIER SOLO RX CON VARIAZIONE DI FREQUENZA

LETTURA DIGITALE DELLA FREQUENZA IN RICEZIONE

RICETRASMETTITORE

«SUPER PANTERA» 11-40/45-80/88

Tre bande con lettore digitale della frequenza RX/TX a richiesta incorporato

CARATTERISTICHE TECNICHE:

GAMME DI FREQUENZA:

26 ÷ 30 MHz 6.0 ÷ 7,5 MHz 3 ÷ 4,5 MHz

SISTEMA DI UTILIZZAZIONE: AM-FM-SSB-CW

ALIMENTAZIONE:

12 ÷ 15 Volt

BANDA 26 - 30 MHz

POTENZA DI USCITA:

AM-4W; FM-10W; SSB-15W

CORRENTE ASSORBITA: Max 3 amper

BANDA 6.0 ÷ 7.5 3 ÷ 4.5 MHz

Potenza di uscita: AM-10W; FM-20W; SSB-25W / Corrente assorbita: max. 5-6 amp. CLARIFIER con variazione di frequenza di 12 KHz in ricezione e trasmissione. Dimensioi: cm. 18 x 5,5 x 23

ATTENZIONE!!!

POSSIAMO FORNIRE CON LE STESSE GAMME ANCHE APPARECCHI TIPO SUPERSTAR 360 E PRESIDENT JACKSON

TRANSVERTER TSV-170 per Banda VHF/FM (140-170 MHz)

per Banda AMATORIALE, NAUTICA e PRIVATA VHF/FM

Frequenza di lavoro 140-170 MHz. - da abbinare ad un qualsiasi apparato CB o apparato amatoriale in HF. Modo di emissione in FM Potenza di uscita regolamentare 10W. Con SHIFT variabile per Ponti Radio. Alimentazione a 13.8 Volt d.c.



COSA MI PROPONE



Garantirti per tutto l'anno l'informazione più intelligente del settore, con realizzazioni di validi collaboratori, compreso i miei Tascabili e ... nel corso dell'anno, altre sorprese senza maggiorazione di costo,

per sole L. 40.000

OUALE PREMIO ALLA MIA STIMA?

isparmio sul prezzo di copertina e la certezza di non perdere alcun numero.

uperata ogni previsione! Sono finite le calcolatrici e cambia la stagione. FLASH si adegua e cambia regalo "Un elegante, funzionale ... K-WAY

GARANZIA SUL TUO OPERATO?

miei vecchi e nuovi abbonati - Tu che mi leggi abitualmente.

Cosa vuoi di più?!!

Allora sostienimi con il Tuo ABBONAMENTO!

Ora sai cosa fare; corri all'ufficio Postale con il c/c qui unito oppure, spediscimi il tuo assegno o vaglia Postale, intestandolo alla Società Editoriale FELSINEA s.r.l.

L'Abbonamento inizia quando e come vuoi Tu!

D'ACCORDO? Ti aspetto!



Lafayette Illinois 40 canali in AM-FM



5 Watt AM-FM. Ultracompatto.

Le piccole dimensioni di questo ricetrasmettitore si prestano ottimamente per ubicazioni veicolari sacrificate pur assicurando tutte le funzioni richieste normalmente in tale tipo di apparato. La visualizzazione del canale operativo è data da due grandi cifre a sette segmenti. Sempre mediante semiconduttori, sono previste altre indicazioni; la commutazione RX/TX, il livello del segnale ricevuto, la potenza relativa del segnale emesso. Un selettore a levette posto sul frontale permette di selezionare il modo operativo: FM-AM-PA. In quest'ultimo modo (in basso) l'apparato si comporta quale amplificatore di bassa frequenza. La presa per l'altoparlante esterno, l'alimentazione, ecc. trovansi sul pannello posteriore. Le prestazioni del ricevitore non hanno nulla da invidiare, ottima selettività in AM, buona limitazione ai disturbi impulsivi in FM e notevole qualità sulla riproduzione. La polarità dell'alimentazione a massa non è vincolante.

CARATTERISTICHE TECNICHE

TRASMETTITORE

Potenza RF: 5 W max con 13.8V di alimentazione. Tipo di emissione: 6A3 (AM); F3E (FM). Soppressione di spurie ed armoniche: secondo le di-

sposizioni di legge.

Modulazione: AM al 90% max.

Deviazione FM: ±1.5 KHz tipico. Gamma di freguenza: 26.965 - 27.405 KHz.

RICEVITORE

Configurazione: a doppia conversione.

Valore di media frequenza: 10.695 MHz; 455 KHz. Determinazione della frequenza: mediante PLL.

Sensibilità: 1 µV per 10 dB S/D.

Portata dello Squelch (silenziamento): 1 mV. Selettività: 60 dB a ±10 KHz.

Reiezione immagini: 60 dB.

Livello di uscita audio: 2.5W max su 8 ohm. Consumo: 250 mA in attesa, minore di 1.5A alla massima potenza

Impedenza di antenna: 50 ohm.

Alimentazione: 13.8V c.c. Dimensioni dell'apparato:

130 x 221 x 36 mm. **Peso:** 0.86 Kg.





155 elettronici

ultime novita MARZO 1989 ELSE kir



RS 231 PROVA COLLEGAMENTI ELETTRONICO

Serve a verificare i collegamenti di un qualsiasi circuito o dispositivo elettronico indicandone la bontà con segnalazioni acustica ninosa. Il collegamento risulta buono se la sua resistenza non supera i 2 Ohm. In questo caso si accende un LED e un BUZZER emette una nota acuta. È un dispositivo particolarmente utile, durante l'esame di un circuito, quando si vuole che entrambi gli occhi restino dedicati al circuito stesso da controllare. Per l'alimentazione occorre una batteria da 9 V per radioline, La sua autonomia è molto grande in quanto l'assorbimento del dispositivo è di solo 1 mA a riposo e di 16 mA con indicazioni

ALIMENTATORE STABILIZZATO 24 V 3 A RS 234

Con questo KIT si realizza un ottimo alimentatore stabilizzato con uscita a 24 Vcc in grado di erogare una corrente massima Con questo tri si realizza un ottimo ammentatore stabilizza con asserba de la consistenza del consistenza del di 3 A. Il suo grado di stabilizzazione è molto buono grazie all'azione di un apposito circuito integrato. Con una semplice modifica (descritta nelle istruzioni del KIT) le sue prestazioni possono essere notevolmente migliorate, ottenendo una corrente di uscita massima di 5 A. Per il suo funzionamento occorre applicare in ingresso un trasformatore con uscita di 26 - 28 V in grado di erogare una corrente di almeno 3 A





RS 232 CHIAVE ELETTRONICA PLL CON ALLARME

Quando un'apposito spinotto viene inserito nella presa montata sulla piastra del KIT un relè si eccita e l'evento viene segnalato da un Led verde. Se lo spinotto inserito non è quello giusto, dopo circa due secondi scatta un altro relè (allarme) e un Led rosso segnala l'evento. Il funzionamento del circuito si basa sul principio del PLL (Phase Locked Loop) e grazie all'intervento del secondo relè che si eccita se la chiave è falsa, il dispositivo è praticamente inviolabile. La chiave può essere cambiata sostituendo il componente nell'interno dello spinotto e rifacendo le operazioni di taratura. La tensione di alimentazione può essere compresa tra 9 e 15 Vcc e il massimo assorbimento è di 100 mA con relè eccitato. Il KIT è completo di tutti i componenti compresi i due micro relè, presa e spinotto.

MICRO RICEVITORE O.M. - SINTONIA VARICAP RS 235

È un piccolo ricevitore (36 x 64 mm) per le ONDE MEDIE con caratteristiche veramente eccellenti. È dotato di grande sensibilità e la sintonia avviene con un normale potenziometro struttando la particolare caratteristica di un diodo a capacità variabile (VARICAP). Il cuore di questo ricevitore è rappresentato da un particolare circuito integrato il quale racchiude in se ben tre stadi di amplificazione ad alta frequenza, un rivelatore a transistor e un amplificatore di bassa frequenta seguito da un additatore d'impedenza. L'ascolto può avvenire con una normale cuffia stereo (2 x 32 0hm) o autrolare. Si può ascoltare in altoparlante collegandolo all'RS 140 o altro amplificatore B.f. La tensione di alimentazione è quella fornita da una batteria da 9 V e il consumo massimo è di soli 18 mA. Il suo immediato e sicuro funzionamento sono motivo di grande soddisfazione, inoltre è motto adatto all'uso didittico, in quanto, le istruzioni fornite nel KIT sono complete di descrizioni di funzionamento e struttura interna del circuito integrato.





RS 233 LUCI PSICORITMICHE - LIGHT DRUM

È un dispositivo creato appositamente per essere installato in discoteche o in ambienti in cui si vuole ottenere un sorprendente effetto luminoso al ritmo della musica. Non è un semplice effetto di luci psichedeliche in quanto, la luce, oltre a lampeggiare al ritmo della musica è dotata di ritardo di spegnimento, regolabile tra zero e due secondi circa. È proprio questo ritardo che gli conferisce un effetto notevole. Il dispositivo è dotato di capsula microfonica e quindi non è necessario collegarlo alla fonte gii comerisce me retecto incevore, in capacitivo e dicata di capacita microlomica e quindi non e necessario conegatio ana fonte sonora. Esistono inoltre le regolazioni di sensibilità e di ritardo spegnimento e, un diodo LED funge da monitor. L'alimentazione prevista è quella di rete a 220 Vca e il massimo carico applicabile è di 600 W.

VARIATORE DI VELOCITÀ PER TRAPANI - 5 KW (5000 W) RS 236

Il dispositivo che si realizza con questo KIT è un variatore di velocità per trapani con caratteristiche al di fuori del comune Infatti è in grado di controllare la velocità dei trapani (o altri dispositivi con motore e spazzole) con una potenza fino a 5000 W alimentati dalla tensione di rete a 220 Vca. Il particolare circuito di controllo fa si che la coppia (e quindi la potenza) resti



LP 451

LP 452

mm. 35 x 58 x 16

mm. 56 x 90 x 23

L.1.300

L.3.500

LP 461

mm. 60 x 100 x 30 (con vano portapila per 1 batteria 9 V)

LP 462

mm. 70 x 109 x 40 (con vano portapile per 2 batterie 9 V)



Contenitori plastici interamente in ABS nero per l'elettronica. Serie





per ricevere il catalogo e informazioni scrivere a:

ELETTRONICA SESTRESE s.r.l. TEL (010) 603679 - TELEFAX (010) 602262



occasione di vendita. acquisto e scambio fra persone private

CERCO e acquisto cassette «Super 8» a quattro piste. Inviare elenco e prezzo richiesto. Gaspare Mario Magrotti - Via Ristori 6 - 40127 -

VENDO Per fine attività Sommerkamp. FT 250 AM-SSB-Lineare RM 600 AM 1200 SSB - Midland 7001-200 CH Freq. incorporato AM-FM-SSB-MIC. da base Turner + 3B ottimi prezzi.

Silvano Candori-Via Ginepri 62-40040-Rioveggio-Tel.051/6777505 ore 18 - 21. Grazie.

ACOUISTO RX Surplus R. 389/URR. R. 220/ URR. C.V. 157/ URR inviare offerte considerando che Surplus soprattutto vuol dire prezzo buono o buon prezzo. Cerco valvole 3TF7 6 C 4W 6BA 6W RT 510. Emilio Torgami-Via Lungo T. Solferino 7- 15100-Alessandria-Tel. 0131/223809 ore ufficio.

VENDO uno stok di valvole EL300. Zoccolo OCTAL a 6.3 V. Tali valvole, adoprate in Francia nei T/V a colori 27" simili alla EL5/9 della SIEMENS. In più hanno un vuoto più spinto-la griglia, uno in oro, catodo speciale a basso consumo. Tipo a fascio elettronico. **OFFRO**: fino a esaurimento. Serie di n.4 tubi corredati di zoccolo Octal, con schema, per lineare ad una valvola, per 100/200W. Anticipo assegno Banca L. 45.000 netti. A richiesta posso avere tanti altri tipi di Tubi.

Giannoni Silvano-V. Valdinievole 25/27-56031-Bientina (PI)-Tel. 0587/714006 ore 7/9-12/21.

VENDO ricevitore Philips "D2935" avente copertura continua in AM-USB-LSB da 146kHz. a 30MHz; FM-W da 88 a 108MHz; possibilità di alimentazione: pile, rete e collegamento accendino auto; 9 memorie e frequenzimetro a cristalli liquidi illuminabile. In omaggio all'acquisto amplificatore d'antenna

Dario Trevisaghi-Via G. Donghi 26/39-16132-Genova-Tel.010/510401.

CERCO fotocopia manuale italiano TNC KPC 2 V.2.82 informazioni in genere + PRG per fare II Fax-XC.64. Offro 25 dischetti doppia faccia a L. 55.000 tutto compreso (materiale radio). Scambio PRG-X lista. Inviare supporto + Bollo franco risposta. Giovanni Samannà-Via Manzoni 24-91027-Paceco (TP)-Tel.0923/882848.

VENDO FT730 10W UHF; IC02 con MIC. e borsa; FDK multi 750 XX all mode 20W; Rx Marc NR82F; CD 45 inusato: FT290 R con C PU KO; Bobinatrice per trasformatori; KIT completo per fotoincisioni in valigia; accordatore HF 2kW con variometro e contagiri H.M.; alim. 25A con strumenti H.M.; cerco filtro CW 500Hz TS930.

Sante Pirillo-Via Degli Orti 9-04023-Formia-Tel.0771/270062.

VENDO direttiva 6 el. (27 MHz); Daiwa SWR CN 720B (20-200-2000 watt); traliccio 6m mantova5; President Grant; 120 Ch AM-FM-SSB; ampl. 350AM-600SSB-Microfono ICOM da base (prof.); antenna di polo 40-80-160m; Dipolo 45/88-Dipolo Full Size da 10-80m.

Giacomo D.-Via Martignacco 223-33035-Udine-Tel.0432/677132 ore 20-21.

VENDO calibration book per FR-4/U, Serial n.0551, con serie schemi, con copertine in metallo Nuovo! TM per R220 Nuovi Addenda per URR29, R644, R220, URR29X, DY80, TM per TS465 ABC-AX Hickok, USM26FR38, URM25D, URM25F, URM48SG12, URM79-82, TS505A, GRC19T195, ARC44, Ducati R2-3/1940 e altri. Cerco TM RBC, RF36/U. RF37/U.

Flebus Tullio-Via Mestre 16/14-33100-Udine-Tel 0432/600547.

VENDO RTX CB Colt 120 ch AM-SSB 4-12W + Mike preambolificato + alimentatore 4A6 mesi vita non manomesso e perfettamente funzionante a

Denni Merighi-Via De Gasperi 23-40024-Castel S. Pietro Terme (BO)-Tel.051/941366.

CERCO-COMPRO-CAMBIO Rx professionali Drake R4245-DSR2-SPR4-RACAL 1712 RA 6790/ GIM IRC 505 515-Eddystone 1830/1 Ec 958 EC 964 marine cedo Hallicrafters Sx 146 come nuovo e valvole scorta massima serietà.

Giuseppe Babini-Via del Molino 34-20091-Bresso-Tel.02/6142403.

VENDO R/X 0.4 : 21.5 Meg/H Tipo R49 anno 1960. Come il BC342 ma più contenuto nel peso e nelle misure-cm 40 x 25 x 12. Peso kg 12 circa dal corpo dello chassi avvitati ad esso. Nelle sue guide, si possono estrarre, il complesso, di alimentazione: il quale può, attraverso una commutazione sul davanti, far funzionare l'apparecchio suddetto. In C/C, a 6/ 12/24 V. Sia in c/a, IIO 280 V 50/P/di. Nel complesso sfilabile del ricevitore, è compreso: l'altoparlante e la presa per la cuffia. Il tutto come nuovo funzionante (pochi pezzi). Con descrizioni e schema L. 25.000 (nette) accetto assegni banca. Giannoni Silvano-V. Valdinievole 25/27-56031-Bientina (PI)-Tel. 0587/714006 ore 7/9 12/21.

Computer MZ-80k completo di: Video B/N-Tastiera-registratore-stampante 80 col.-4 floppy drive ed interfaccia - RAM 49k e vari programmi vendo a L. 1.200.000 (completo di 2 manuali).

Walter Narcisi-Via Val Gardena 41-63039-S.Benedetto T.-Tel.0735/659758

DOLEATTO

Componenti Elettronici s.n.c.

FILTRI RETE A SINGOLA E DOPPIA CELLA



- Per eliminare i vostri disturbi rete in ingresso e uscita
- Riduce drasticamente ogni RF, o scariche indesiderate
- Utile per ricevitori, trasmettitori, computer, monitor, ecc.

Corrente:

10 A 30 A 220 VAC

L. 18.000 L. 35.000

ALTRI PEZZI UNICI A MAGAZZINO INTERPELLATECI!!!

10121 TORINO - Via S. Quintino, 49 Tel. 011-51.12.71 - 54.39.52. Telefax 011-53 48 77

20124 MILANO - Via M. Macchi, 70 Tel. 02-669.33.88

Potremmo avere quello che cercate

VENDO alim. 13,8V-10A Syntronic, alim. da laboratorio 2-20V 5A della Roland, ros-wattmetro professionale per CB (da 5W a 1kW) modello RM 2000, lineari a transistor e altro materiale

Telefonare ore pasti. Tratto solo zone Udine e Por-

Paolo-Via Faedis 6-33033-Codroipo (UD)-0432/ 904292.

VENDO a metà prezzo o scambio con buon tranceiver HF impianto completo ricezione satellite TV. Vendo anche amplificatore lineare ICOM IC-2KL. Franca Borgogno-Via Tessa 40-39012-Merano-Tel.0473/40035 ore 16-22.



VENDO RTX RT-70 come nuovi AM art. 13 CPRC 26/ ARN6/ oscilloscopio Tektronix 585-80 MHz/ Generatori segnali profess. AM-FM-Cerco cassetti oscilloscopio Tectronix 1A1-1A2-1A4-1A5-1A7-1L5-IL10-1L20-1L30-1S1-1S2 TDR per elenco materiali vari allegare francobollo.

Adolfo Mattiolo-P.zza Redi 33-61100-Pesaro-Tel.0721/55830.

COMPRO strumenti aeronautici da cruscotto, cerco TX Geloso G/212. Bx G/208 e G/218. compro libri radiotecnica anni 50-60 autori Ravalico, Montù ecc. Cerco Surplus italiano e tedesco periodo bel-

LASER-Circolo Culturale-Casella Postale 62-41049-Sassuolo (MO).

VENDO 2 baracchini omologati; Lafayette "Iowa" 5W 40 ch. AM/FM micro originale + micro preampli: lineare 35W auto + ant CTE Swuttle il tutto a L.90.000. Zodiac portatile P2202 22 ch AM/FM + ant in gomma + batt. NCD + Charger L.100.000. Leopoldo Cicero-1° Tr. Corso dei Mille 12-74015-Martina Franca-080/905396.

STROBOFLASH ST 500 500W nuovo, Vendo a L. 120.000 lampi da 2 a 25 al sec. Macchina fumo per discoteca. 1500W emissione continua, completa di telecomando vendo L. 495.000 o Scambio con materiale di mio interesse. Ampli BF da 200W montato L.150.000. Completo di dissipatore. Luigi Coda-Viale Certosa 27-84034-Padula (SA)-Tel.0975/77450.

VENDO interfaccia telefonica E. System L.250.000. misuratore di terra Pantes L.150.000; ricevitore FRG 9600 praticamente mai usato completo di scheda video e convertitore 0 ÷ 60 mHz L. 850.000. Loris Ferro-Via Marche 71-37139-Verona-Tel.045/ 8900867

VENDO computer PC nuovi con garanzia tipo XT 8MHz con Hard Disk 20 MB floppy 5" 1/4 1.2 MB RAM 512 k. Monitor monocromatico. Stampante 80 colonne 180 cps. a L.2.200.000.

Antonio Nanna-Via Rospicciano 20-56038-Ponsacco (PI)-Tel.0587/731917 ore serali.

VENDO da smontaggio RX/TX SIEMENS. Cavità variabili da MHz 600 a 1000. Le cavità per il ricevitore sono in gruppo di tre: possibile, smontarle, una per una. N.1 cavità, di accoppiamento al TX/RX, contenente marcate a fuoco. le frequenze corrispondenti: a seguito del movimento da 600 A 1000 MHz Le cavità del TX: anch'esse variabili, da 600 a 1000 MHz hanno compreso nel fondo, lo zoccolo per la 2C39A per 100W. Data la grande robustezza e lo spessore dell'argentatura su bronzo, possiamo montare pur con stesso zoccolatura tubo con tripla potenza. Per quanto riguarda la cavità del TX sarà bene smontarla pulirla e lubrificarla come del resto sarà bene farlo anche per quelle del RX. Le 5 cavità del neso non indifferente L.150.000. Per chi volesse gli attacchi ai bocchettoni di uscita faremo prezzi a richiesta.

Giannoni Silvano-Via Valdinievole 27-56031-Bientina (PI)-Tel.0587/714006 ore 7/9-12/21.

CERCO BC 1000 - BC 620 purché buone condizioni non manomessi

Augusto Peruffo-Via Mentana 52-36100-Vicenza-Tel.0444/924447.

VENDO in blocco lin ampl. BBE 11 m 300W AM-600-SSB cubica 2 el 11 m. HYGAYN americana + Rotore L.380,000 tratt. Vendo inoltre dir. 5 el 11 m. AYGAYN americana L.150.000 vendo vic 20 + scheda RTTY demodulatore multischift RTTY a 1.250.000 trattabili.

Aldo Capra-Via P. Morizzo 22-38051-Borgo-Tel.0461/752108.

CAVITA' 1296 MHz 50 ÷ 150W ex RAI, come nuove, per valvole tipo 2C 39 L.300.000, P.A. 98 ÷ 228 MHz per valvole tipo 40 x 250, senza H.T. L.500.000. P.A. 25W 432 mHz L.250.000. Pre assemblato 144 MHz per valvola 3C x 800 A7, 1,2 kW L.500.000 P.A. 98 ÷ 225 transistor originale Thomson AB1 (TV-FM), 200W R.F. L.350,000, Massima

IK5CON Riccardo Bozzi-C.P. 26-55049-Viareggio-Tel.0584/64735.

ECCEZIONALI programmi RTX funzionanti senza modem ne interfacce per computer Spectrum 48 k - e Commodore 128 e 64; I PRG, sono: RTTY, SSTV, CW, FAX ecc. Non ho molto tempo per rispondere alle lettere, possibilmente telefonate (la sera) ho dischi pieni per C64 di programmi radioamatoriali. Maurizio Lomenzo-Via L. Porzia 12-00166-Roma-Tel 06/6282625



Con il Patrocinio del COMUNE DI EMPOLI e dell'Associazione Turistica PRO EMPOLI

M.R.E.

4º MOSTRA RADIANTISTICA EMPOLESE

EMPOLI (Firenze) 13 - 14 MAGGIO 1989

Ampio parcheggio - Posto di ristoro all'interno

to to to to to to to to to

Segreteria della MOSTRA: Mostra Radiantistica casella postale 111 - 46100 MANTOVA

Con la collaborazione della

BANCA TOSCANA S.p.A.



VENDO C 128 D + digitalizzatore prof. + Koala, interfaccia per RTTY-CW-FAX-SSTV, con tubo RC di sintonia. Programmi vari per radio e meteo color completi con istruzioni italiano, in blocco o separati. Inoltre RX per sat. met. e conv. Video di nuova elettronica a L.750.000.

Rino Serpetti I5SFE-Via Dario Neri 28-53010-SIE-NA-Tel 0577/394388.

VENDO modem RTTY CW AMTOR Filtri attivi SHIFT variabile, sintonia a Led, per C64-VIC 20, ed. eventuali programmi. Inoltre due RTX Surplus: RT 67-RT 68, 27-55 MHz 15W FM, perfetti e completi. Paolo-0733/688105.

QST -HAM RADIO-HAM RADIO HORIZON-73-CQ USA-RADIO REF RADIO RIVISTA-RADIO KIT-KIT DI RADIO KIT-LIBRI NUOVI E PUBBLICAZIONI ARRL USA-RSGB GB-ITALIANI-TOROIDI AMIDON FET E MOSFET-TRANSISTOR GIAPPONESI USA ED EUROPEI, CIRCUITI INTEGRATI-BOBINE, CON-DENSATORI VARIABILI-COMPENSATORI CERA-MICI-QUARZI VARI E ZOCCOLI, NUOVI E SUR-PLUS-CORSO DI INGLESE-VENDO PER PROGET-TI NON POTUTI REALIZZARE PER MANCANZA DI TEMPO E SPAZIO TUTTO MATERIALE NUOVO SALVO QUANTO SPECIFICATO «SURPLUS»-SCRIVERE RICHIEDENDO INTERESSANTE LISTA COMPLETA, INVIANDO FRANCOBOLLO L.600 A: Bruni Vittorio IOVBR-Via Mentana 50/31-05100

VENDO RX Yaesu FRG7 0.5/30 MHz sintonia continua ottimo stato 1 350 000 + lcom IC02e 138 ÷ 168 MHz ottimo completo L. 350.000.

Armando Volpe-Via dei Selci 12-00019-Tivoli-Tel.0774/293349.

VENDO ricevitore AR88 perfetto completo di altoparlante originale e di manuale a L.300.000. Scrivere ad Aldo Viglietti-Via Alba 43-14053-Canelli (AT).

VENDO PC compatibili nuovi con garanzia, tipo AT 286 12 MHz con Hard Disk 20 MB floppy 5" 1/4 1.2 MB RAM 512k, monitor monocromo stampante epson LX800 180Cps 80 colonne a L. 2.800.000. Antonio Nanna-Via Rospicciano 20-56038-Ponsacco (PI)-Tel.0587/731917 (ore serali).

VENDO ripetitore VHF omologato completo di alimentatore, filtro Diplexer 4 celle + manuale tecnico ora tarato 166 ~~160 MHz 13 watt L.1.500 kmillivoltmetro RF HP 410B VTMV L.210.000-generatore UHF 400-980 MHz prof. L.500 k- Bibanda Icom IC3200 nuovo imballato 2 settimane L.850.000-STANDARD C500 + DTMF + Tone squelch + carica batt. veloce CSAIII + 2 pacchi Batt. nicd CNBIII + 1 pacco CNB 121 + Custodie + cuffia CHP 111 + istruz, italiano + imballi - L. 950 K. Francesco-Tel.0771/35224 ore pasti.

OSCILLOSC. Tektronix Type 502 (da rev) L.150.000, Tester 680 R + Luxm. + pinza a m P. + prova transistor (nuovi) L.150.000, transverter 144/1296 (nuovo) L.450.000, Ampl. stereo Philips (valv. 15+ 15w) L;180.000, sintoniz. stereo Philips (transist.) L.150,000, Tester Elett. Eico (110V) + trasf. 220/ 110 L.80.000, BC221 (alim.220V) L.120.000,RTX Icom ICA2 L.600.000.

Sergio Daraghin-Via Palermo 3-10042 Nichelino-Tel.011/6272087.

ELETTRA

ZONA INDUSTRIALE GERBIDO CAVAGLIÀ (VC) TEL. 0161/966653 - FAX 0161/966377.

OTTIMO PER BANDA 6 m/50 MHz FREQUENZA 45 - 58 MHz SINTONIA CONTINUA 1 CANALE IMPOSTABILE

PROVATO FUNZIONANTE **CORREDATO DI SCHEMA ELETTRICO**

L. 150.000

ACCESSORI:

ALIMENTATORE AC 220 V L. 25.000 ALIMENTATORE DC 12 V **CORNETTA CON PTT**

L. 45.000

L. 25.000

Per i **soli** Lettori di Elettronica Flash affezionati operatori di Commodore 64 e Spectrum

Il Sinclair Club di Scanzano, fornitissimo di programmi software, è disponibile a ricopiarli su disco o cassetta per tutti coloro che, quali nostri Lettori, ne faranno richiesta.

Per lo Spectrum è pronta la cassetta software n. 6.

Tale servizio è totalmente «GRATUITO», previo invio del disco o cassetta e della busta affrancata e già preindirizzata per il ritorno (l'affrancatura è simile a quella sostenuta nell'invio).

Il Club ringrazia tutti coloro che nell'invio del disco o della cassetta, avranno in esso registrato uno o più programmi anche utility.

Le richieste vanno inviate al sign.

Antonio Ugliano - c.p. 65 - 80053 Castellammare di Stabia (NA).

di onda marca Selena o Euromatic 217 venduto dalla I.L. Elettronica completo di cavo rete, istruzioni e schema e cerco lo schema del ricetrasm. navale Mizar 62 delle Irme di Roma.

Filippo Baragona-Via Visitazione 72-39100-Bolza-no-Tel.0471/910068.

VENDO schema inverter automatico super collaudato 12 ÷ 220V - 50Hz 200VA per emergenza auto TVC-Fluor tubi e altro a L.5.000 + spese postali. Vito Guarisco-Via Spinasanta 8-92010-Burgio-Tel.0925:65026.

VENDO giochi utili e programmi vari per C64-C128 spectrom Vic 20. Christian Vitale-Via Vittorio Emanuele 59-90035-Marineo (PA)-Tel.8725023.

OFFRO cavità variabili nuove, movimento su ingranaggi micrometrici visuale della frequenza microamperometro D/Tro cm 7 rivelatore 1N21-Antenna parabolica cavi-Contenitore cm 30 x 25 x 10-Frequenza 9/10 GHz. L.100.000.U.S.A.-Analizzatore d'onda U.S.A. 9/10 GHz-Altro marca Polarad come nuovo f/za da 10MHz 63 GHz in 10 gamme. Tubo speciale alta, media, bassa, persistenza a 7 pollici monta 50 Tubi più 20 fra diodi e transistor completo del libro e parecchie sonde, anche bolometriche, ancora da sballare. Altro U.S.A. stato solido da 2kHz a 2 GHz tubo R/Lare 5p/pollici. Una meraviglia. Contenitore valigia di cuoio cm 45 x 35 x 25, cassetto porta batterie, cassetto di alimentazione dalla rete 50/110/220V.

Giannoni Silvano-V. Valdinievole 27-56031-Bientina (PI)-Tel.0587/714006 ore 7/9-12/21.

VENDO ricevitori R109 C/GRC e R110 C/GRC funzionanti con schema e alim/12V L.180.000 cad. con alim/214V - L. 150.000 cad. Ricetrans R770 con alim/24V più amplificazione e schema ma senza cornetto L.180.000.

Avv. Bruno Gazzola-Via T. Savaina 16-37131-Verona-045/524060 dopo ore 20.

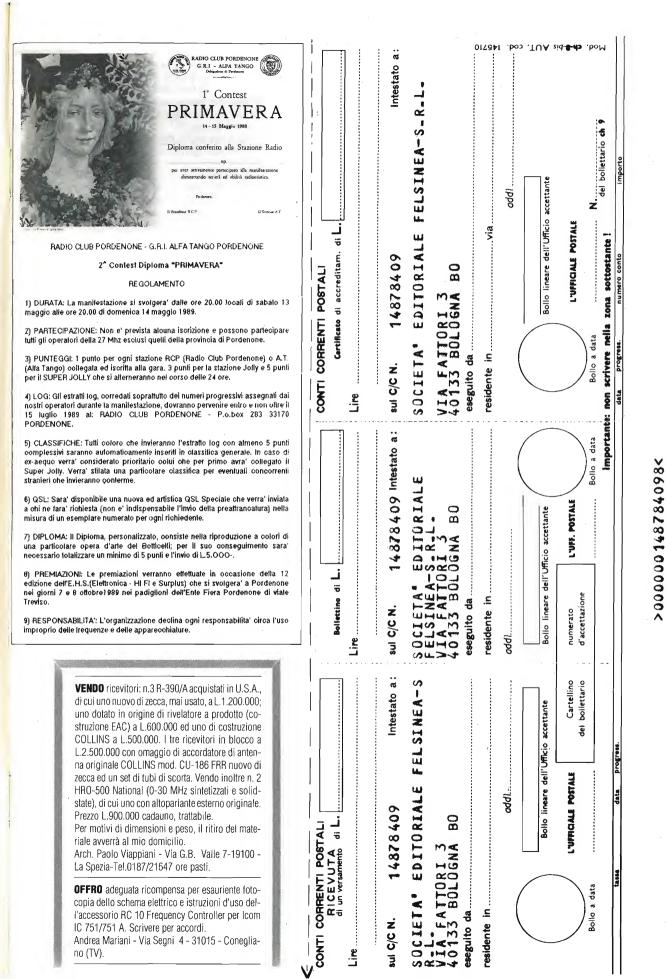
REGISTRATORE Geloso G258 n. 3 velocità durata bobina 3 ore per parte funzionante completo di microfono e schemi L.120.000 corso di televisione anno 1961 35 dispense + listino, valvole G.B.C. pagine 414 anno 1968 + 32 fogli formule e 140, schemi radio Scuola Elettra L.40.000.

Angelo Pardini-Via A. Fratti 191-55049-Viareggio-Tel.0584/47458 ore 18-20.

Vengono accettati solo i moduli scritti a macchina o in stampatello. Si ricorda che la «prima», solo la prima parola, va scritta tutta in maiuscolo ed è bene che si inizi il testo con «VENDO, ACQUISTO, CAMBIO ecc.». La Rivista non si assume alcuna responsabilità sulla realtà e contenuto degli annunci stessi e, così dicasi per gli eventuali errori che dovessero sfuggire al correttore. Essendo un servizio gratuito per i Lettori, sono escluse le Ditte. Per esse vige il servizio «Pubblicità».

-	·		
Spedire in bus	sta chiusa a: Mercatino postale c/o Soc. Ed. Felsinea - via Fattori 3 - 40133 Bologna		
Nome	Cognome	HOBBY	3/89
Via	n cap città	1 COMPUTER - □ HOBE US - □ SATELLITI NE condizioni porgo saluti. (firma)	2
Tel. n	TESTO:	COMPUTER INRUS SATELITI ZIONE Elle condizioni porgo s	
		그렇은 흨	\(\sigma\)
	nteressato a.	OM - CB. HI-FI - CB. STRUMENTA. So visione de	Abbonato
	<u> 196</u>		Apr





1 mento	inti a favore	Q	0	:	•	□ 85	88			
Spazio per la causale del versamento	(La causale è obbligatoria per i versamenti a fovore di Enti e Uffici pubblici)	Rinnovo abbonamento	Nuovo abbonamento	dal	Arretrati n	□ 84	28 🗆	orrenti		
 Spazio per la	La causale è obbliga di Enti	Rinnovo al	Nuovo ab	dal	Arretrati n	annata	98 🗆	Ifficio dei Conti C		
			,					Parte riservata all'Ufficio dei Conti Correnti		
AVVERTENZE	Per eseguire il versamento, il versante deve compilare in tutte le sue parti, a macchina o a mano, purché con inchiostro nero o nero-bluastro il presente bollettino	(indicando con chiarezza il numero e la intestazione del conto ricevente qualora glà non stano impressi a stampa). NON SONO AMMESSI BOLLETTINI RECANTI	CANCELLATURE, ABRASIONI O CORREZIONI. A tergo del certificació di acceptamento e della at-	cassucine entervasion or spassion per implicatione cena causale del versamento che è obbligatoria per i paga- menti a favore di Enti pubblici.	 -Unicio postale che accetta il versamento restituisce al versante le prime due parti del modulo (attestazione ricevuta) debitamente bollate. 	La ricevuta non è valida se non porta i bolli e gli estremi di accettazione impressi dall'Ufficio postale ac- cettante.	La ricevuta del versamento in Conto Corrente Postale, in tutti i casi in cui tale sistema di pagamento e ammesso, ha valore liberatorio per la somma pagata con	effetto dalla data in cui il versamento è stato eseguito.	ELICINY C.A.	D 67241
		ote	0.			□ 85	88 □			
		Rinnovo abbonamento	Nuovo abbonamento	dal	Arretrati n	□ 84	□ 87			
		000	vo ak		trati 1	ata	9			
		Rinn	Noo	dal	Arre	annata	98 🗆			

VENDO oscilloscopio memoria digitale con cursori Kenwood, vendo trapano a colonna, turbina 300k giri minuto, Monitor E.C.G. memoria digitale, indicatore frequenza battito cardiaco e soglia allarme min-max, con trasmettitore tascabile, nuovo con manuale, R 2000 Kenwood vendo, cerco convertitore VHF per detto.

Giuseppe Revelant-Via Caneva 5-33013-Gemona (UD) Tel.0432-981176.

VENDO adattatore telematico mod. 6499 per CBM 64 a L.180.000 usato pochissimo, inoltre vendo al migliore offerente disk drive 1541 per CBM 64. Antonino Casà-Via Nocera 2-94011-Agira-Tel.0935/692948.

VENDO antenna VHF 5 elementi L.40.000, ricevitore aeronautico GPE Mk 460 perfettamente funzionante con in regalo RX VHF nuova elettronica da tarare L.100.000 filtro passa banda con 2 IC MF10 L.40.000. Cerco RTX CW QRP tipo Heathkit HW8-HW0

Alberto-Tel 0444/571036.

CERCO: documentazione in originale e fotocpia di apparecchiatura surplus italiana periodo bellico: manuali, descrizioni, foto ecc. Pago bene o risarcisco con materiale surplus. Sono ancora alla ricerca di componenti ricavati da smontaggio ricevitori AR8 oppure AR18.

Giovanni Longhi-Via Gries 80-39043-Chiusa (BZ)-Tel.0472/47627.

VENDO per IBM, Olivetti e compatibili vari cad per editing schemi elettronici, simulazioni logiche ed analogiche, layout circuiti stampati in autorouter con autoplacement ottimale dei componenti, completi di manuale d'uso e dischi librerie. Dispongo inoltre di circa 1800 programmi in MS-DOS di vario genere (cad, cam, cae, desktop, ingegneria, utility, grafica, database, games etc.) tutti a prezzi modici, completi di manuale d'uso.

Paolo Barbaro-Via 24 maggio 18-56025-Pontedera (PI)-Tel.0587/685513/55438.

CARICO fittizio da laboratorio 75 ohm con wattmetro 10 e 200 W F.S., 30-400 MHz, 3 testine taratura argentate, bagno olio più alettatura, usabile fino a 1 kw, vendo L.350.000 spedisco c/assegno. Sergio Musante-Via Mimosa 2-16036-Recco-Tel.0185/720868.

VENDO modem RTTY tele reader CW Amtor Fax, CW R880/Fax 550-ant. Log. periodica 50 + 1300 MHz-Rx Icom ICR7000 con accessori, converter 0.L., Ere, kit parabola reteø1m, Stampante Fax per meteosat/satelliti, programmi tracking satelliti. Tommaso I4CKC Carnacina-Via Rondinelli 7-44001-Agenta (FE)- Tel.0532/804896 ore 14-16 e 18-21 non oltre!

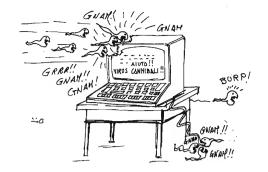
CEDO riviste CQ, RR, R.KIT, EL. FLASH, EL 2000, SPERIMENTARE, SELEZIONE, EL. OGGI-BIT, RADIO EL., MILLECANALI, RADIO EL, RADIORAMA, EL. PRATICA, BOLLETTINO GELOSO, SETTIMANAEL., L'ANTENNA, Corso di Radiot. Carriere etc. Chiedere elenco. Cerco Selez. 10/85-1+6/87-CD 3-4/59, 3-6-7/60, 7-12/61, numeri EL MESE, EL. VIVA. Catalogo Marcucci OM 70-72-81, Docum. Telonic 1006/1011.

Giovanni-0331/669674.

VACCINI

CONTRO IL VIRUS DEL COMPUTER

Franco Gani



Ho pensato che fosse il caso di dire qualcosa in merito, quando ho sentito una mamma che, preoccupata per la salute del proprio pargoletto, non voleva regalargli un computer giocattolo, temendo che il virus del computer fosse una specie di morbillo.

Effettivamente la parola VIRUS, per designare alcune perniciose anomalie di funzionamento del PC, induce a suggestioni eccessive. Essa però rende bene l'idea di come tali anomalie possano propagarsi da un computer all'altro, anzi di come il "contagio sia subdolo ed incontrollabile.

Su come il Virus si manifesti è stato detto e scritto abbastanza: vi sono forme di virus che bloccano semplicemente il computer (la famosa pallina che rimbalza tra i lati del monitor); vi sono forme più perfide, che portano a riformattare l'hard disk.

Sono pensabili (e realizzabili) un numero praticamente infinito di virus, ossia di programmi i quali siano capaci di installare se stessi su una macchina e di replicarsi, cioè di copiarsi, su ogni floppy che viene in contatto con quella macchina.

Una volta che tali programmi siano installati su un computer, essi diventano attivi al verificarsi di certi eventi particolari; fino a quando non si verifichino tali eventi, il virus è latente, in agguato.

Per quanto detto non è facile accertare la presenza di un virus, poiché molte sono le forme che esso può assumere; perciò è difficile anche la terapia, cioè i rimedi al male.

Partiamo dalla diagnosi. Qualunque programma, per essere eseguito, deve risiedere nella memoria centrale del computer, cioè nella RAM vera e propria.

Alcune utilities (tipo PCTOOLS o il comando CHKDSK) sono in grado di verificare la dimensione della RAM disponibile: una dimensione altera-

ta della RAM, certamente indica la presenza di un "programma sospetto" residente: forse un virus.

Qual'è la dimensione giusta della RAM, cioè NON alterata? Se il nostro computer non è "infetto" è quella che leggiamo con CHKDSK (check disk): sarà opportuno annotarci questo valore: quando ne riscontreremo uno più piccolo, che non sapremo spiegarci, molto verosimilmente, un virus è in agguato, in quanto un programma "non autorizzato" si è installato in memoria.

La quantità di RAM disponibile dipende dalla RAM installata: dal totale della RAM installata va sottratta quella che usa la parte residente del sistema operativo, e che dipende dalla versione di esso. Se sono installate altre utilities residenti, come dischi virtuali, desk calculators, etc. la quantità di RAM disponibile cala ulteriormente.

Ma sono tutte diminuzioni prevedibili, perché chi usa il PC sa che programmi residenti ha caricato, ossia che programmi ha installato nella memoria centrale, in maniera permanente, cioè fino allo spegnimento del computer. I virus a noi noti sono programmi lunghi circa 2k: una riduzione della quantità di memoria disponibile di tale entità è un sintomo molto preoccupante.

Un'altra ipotesi di virus prevede che esso "alligni" nel file COMMAND.COM: in tal caso non sarebbe permanentemente installato in memoria; ma egualmente sarebbe smascherabile controlando la dimensione e/o la data del file detto: ovviamente un'alterazione nella dimensione e/o nella data rispetto ai valori originali (diversi da versione a versione di sistema operativo) indicano qualcosa di sospetto: è necessario in tali casi munirsi di un COMMAND.COM sano, da sostituire a quello infetto.

Per spiegare i meccanismi con i quali il virus replica se stesso, copiandosi da un floppy all'al-



tro, e tra floppy e disco ridigo occorre ricordare brevemente la struttura di un disco MS-DOS.

Il primo settore fisico di un floppy è il BOOT SECTOR; seque la FAT (file allocation table), in duplice copia: poi c'è il direttorio base o radice (ROOT); infine, a seguire e per tutto lo spazio disco rimanente files e subdirectories (vedi fiaura 1).

Quando viene acceso con un floppy nel driver, il computer parte ad eseguire un codice in ROM, al termine del quale esegue il codice contenuto proprio nel primo settore fisico del disco: da ciò, ad esso, il nome di Boot sector: boot-strap infatti vuol dire "allacciarsi agli stivali": ciò è quanto il computer fa prima di "incamminarsi".

Al programma di inizializzazione in ROM il compito di controllo della funzionalità dell'hardware (ad esempio il memory check) e di avvio del programma su dischetto; a quest'ultimo il compito di caricare il sistema operativo compresente suldischetto, o di segnalarne la mancanza. Dunque, all'accensione o al reset, il BOOT SECTOR viene comunque sempre eseguito.

E' proprio su questa caratteristica che si fonda la vitalità del virus: un boot sector alterato ne denota la presenza. La figura 2 mostra l'aspetto di un boot sector buono. Essa è stata ottenuta stampando la schermata di view/Edit del disco, fatta col programma di utilità "PCTOOLS". Se il boot sector fosse stato infetto, avrebbe avuto diverso aspetto: in particolare al posto dei messaggi d'errore, in basso a destra in figura 2, sarebbe stato presente altro codice oggetto: proprio il codice del programma virus. Allora avviando il computer con un floppy infetto viene innanzitutto caricato in memoria centrale il programma virus; poi viene caricato il sistema operativo.

Quanto abbiamo detto spiega come il virus riesca ad insediarsi nella RAM del computer: ma cosa fa una volta in agguato?

Due sono i suoi obbiettivi: bloccare il computer in un momento non prevedibile e replicarsi su tutti i floppies che vengono in contatto con la macchina contagiata.

Il primo obbiettivo può venir centrato in vari modi: spegnendo il video; con una pallina che rimbalza sul video; formattando il disco rigido (ahimé); o ancora scrivendo a caso in memoria centrale, cosa che produce elaborazioni di dati inconsistenti; tale anomalia purtroppo non è conclamata: ci si accorge di aver salvato su un dischetto risultati del tutto privi di senso, magari solo quando, dopo mesi, questi risultati verranno riutilizzati.

Le azioni distruttive devono essere imprevedibili: vengono infatti avviate da eventi non sotto il controllo dell'utente: un accesso ai dischi contemporaneo allo scadere di un timer di sistema, ad esempio. Quando l'evento scatenante si verifichi. parte l'azione distruttrice e, sempre che non sia la irreparabile formattazione dell'hard disk o la subdola devastazione dei dati in RAM, non resta che resettare il computer.

Per replicarsi su tutti i floppy che "gli passano tra le grinfie", il virus, installatosi in RAM, filtra tutte le chiamate che il DOS fa al BIOS per accedere al disco; poi usando i soli servizi del BIOS quando. c'è quest'accesso al disco, il virus copia se stesso nel BOOT SECTOR, che quindi viene alterato, E dove va a finire il codice di Boot sovrascritto pur sempre necessario per caricare il sistema operativo?

Il virus è scaltro: copia questo codice in un settore libero del dischetto, che subito dopo marca come difettoso (BAD SECTOR). Così facendo il DOS eviterà di usare quel settore; ma il boot-strap; che non passa attraverso il DOS, anzi avviene prima che il DOS sia caricato, ha memoria di quale sia il "falso" bad sector, e dunque esegue il codice contenuto in tale settore, concludendo le procedure di avvio del computer.

Vediamo la terapia per questo virus.

Certamente l'arma migliore è la prevenzione: assolutamente non effettuare il boot-strap con dischetti "non sicuri" al cento per cento; questo accorgimento impedisce l'azione del ceppo di virus che si installano all'accensione. Se il computer ha un hard disk col quale si esegue il boot-strap e questo hard disk è contagiato, occorre avviare il PC con un dischetto sano per avere una situazione della RAM sicura (senza virus residente installato!). C'è poi il problema di bonificare il BOOT SECTOR. Se si tratta di un floppy vale la pena di usare il "lanciafiamme": si riformatta il dischetto, ovviamente dopo averne salvato da qualche parte (altro dischetto oppure disco rigido) il contenuto. Va notato che queste operazioni di salvataggio devono essere effettuate con la RAM sana, cioè con il virus non installato, altrimenti la prima cosa che verrà salvata sul floppy sarà proprio una copia del virus? La bonifica dell'hard disk è un pò più delicata se, come è giusto, si vuole evitarne il back up completo, copiandone tutto il contenuto su una marea di floppies.

Vediamo come procedere: al solito, occorre per prima cosa avviare il computer con un discheto "non contagiato". Ciò rende il "terreno operatorio" asettico. Va notato che, anche se il boot normale avviene dal disco rigido, introducendo un dischetto nel lettore di floppy e chiudendone lo sportellino il boot avverrà dal dischetto.

Con il computer acceso, il ripristino del boot sector avviene semplicemente col comando da A > SYS C:

sector; infatti sono del primo dei dei tipi sopra citato. Individuata la entry di un bad sector possiamo provare a leggerlo: se non ci riusciamo è veramente rotto: se ci riusciamo è un falso BAD SECTOR; per trasformarlo in un settore riutilizzabile scriviamo nella entry che supponiamo fosse del tipo F7 3F, la stringa ø ø 3ø. Le manovre dette possono venire effettuate con PCTOOLS. Per ogni altro dettaglio nella FAT rimando alla blibliografia.

Tutte le considerazioni fin qui fatte sono relative a personal computers IBM o IBM compatibili. cioè alla diffusissima categoria di macchine generalmente con sistema operativo MS-DOS (ma per

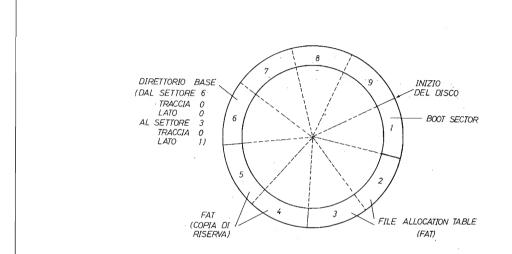


figura 1 - Dischetto MS-DOS - traccia ø - Lato ø

(viene raffigurato, ad esempio, un floppy DOPPIA FACCIA 9 settori per traccia, ossia da 360kb; per altri formati la struttura è analoga).

Questo comando trasferisce sull'hard disk il sistema operativo, che dunque deve essere presente su a:; con ciò viene ripristinato anche il boot sector. Eventualmente poi si può andare alla caccia del falso "BAD SECTOR", per dichiararlo libero anziché rotto. Per individuarlo occorre cercare nella FAT una entry del tipo

F7 xF oppure 7x FF.

La FAT può essere esplorata ancora con PCTOOLS, col comando VIEW/EDIT. La lettere x nell'indicazione data sopra vuol dire "non rilevante": tutte le seguenti stringhe: F7 øF; F7 1F; ... F7 9F; F7 AF; F7 BF; ... F7 EF; F7 FF indicano un bad le quali si vanno affermando alche altri ambienti tipo WINDOWS). Di questa categoria di computers sono conosciute in dettaglio tutte le caratteristiche di funzionamento: non esistono praticamente informazioni riservate (PROPRIETARY), cioè non divulgate; infine ottimi libri hanno spiegato approfonditamente il loro funzionamento. Questa generalizzazione della informazione è stata probabilmente la casta vincente del mondo MS-DOS. Moltissimi, infatti, sono stati messi in grado di sfruttarne fino in fondo le prestazioni. D'altra parte a tutti è stata fornita, tra le altre, la possibilità di "sabotare" l'elaboratore. Il virus è in effetti un vero e proprio atto di sabotaggio. In verità tutti gli ambienti sono virtualmente sabotabili: molti siste-





PC Tools Deluxe R4.11 -----Disk View/Edit Service-----Path=C: Absolute sector 00000, System BOOT Displacement ------ Hex codes-----ASCII value 0000(0000) EB 34 90 49 42 4D 20 20 33 2E 33 00 02 04 01 00 4 IBM 3.3 0016(0010) 02 00 02 07 A3 F8 29 00 11 00 04 00 11 00 80 00) < 3+=00048(0030) 00 00 00 00 01 00 FA 33 CO BE DO BC 00 7C 16 07 0064 (0040) BB 78 00 36 C5 37 16 56 16 53 BE 28 7C B9 08 00 =x 6 70V S++0 & = t & 0080(0050) FC AC 26 80 3D 00 74 03 26 8A 05 AA 8A C4 E2 F1 06 1F 89 47 02 C7 07 2B 7C FB CD 13 72 67 AO 10 v 6 +ù = rg > 0096 (0060) 0112(0070) 70 98 F7 26 16 70 03 06 10 70 03 06 0E 70 A3 3F 4 & 4 4 4 7 0128(0080) 7C A3 37 7C B8 20 00 F7 26 11 7C BB 1E 0B 7C 03 - &< ù ^ ù 24 0144(0090) C3 48 F7 F3 01 06 37 7C BB 00 05 A1 3F 7C E8 9F 7点= 0160(00A0) 00 B8 01 02 E8 B3 00 72 19 8B FB B9 0B 00 BE D9 ù rv 0176(0080) 7D F3 A6 75 OD 8D 7F 20 BE E4 7D B9 OB OO F3 A6 Ll . 74 18 BE 77 7D E8 6A 00 32 E4 CD 16 5E 1F 8F 04 t^ we j 2 = .v 0192(0000) 0208(00D0) 18F 44 02 CD 19 BE C4 7D EB EB A1 10 05 33 D2 F7 $D = \sqrt{-2}$ 3 0224(00F0) 36 OB 70 FE CO A2 30 70 A1 37 70 A3 3D 70 BB 00 6 à + <à 7à =à= 7ù I ^ù# ;ùA8 0240(00F0) 07 A1 37 70 E8 49 00 A1 18 70 2A 06 3B 70 40 38 0256(0100) 06 30 70 73 03 A0 30 70 50 F8 4F 00 58 72 06 28 Kha KhP N Xr (0272(0110) 06 30 70 74 00 01 06 37 70 F7 26 0B 70 03 D8 EB 7ù & ù DO 8A 2E 15 7C 8A 16 FD 7D 8B 1E 3D 7C EA 00 00 " (<u>`</u>.t Δ = Δ 0288(0120) 70 00 AC 0A CO 74 22 B4 0E BB 07 00 CD 10 EB F2 +1:"+ = => 0304(0130) 0320(0140) 33 D2 F7 36 18 70 FE C2 88 16 3B 70 33 D2 F7 36 3 6^4 + :43 6 1A 7C 88 16 2A 7C A3 39 7C C3 B4 O2 8B 16 39 7C ù *ù 9ù++ 0226 (0150) B1 06 D2 E6 0A 36 38 7C 8B CA 86 E9 8A 16 FD 7D 0352(0160) **6** ; ù 0368(0170) 8A 36 2A 7C CD 13 C3 OD OA 53 69 73 74 65 6D 61 6*ù= + Sistema 0384(0180) 20 6E 6F 6E 20 73 75 20 64 69 73 63 6F 20 6F 20 non su disco o 0400(0190) 65 72 72 6F 72 65 20 64 69 20 64 69 73 63 6F 2E errore di disco. 0416(01A0) 20 0D 0A 53 6F 73 74 69 74 75 69 72 65 20 65 20 Sostituire e 70 72 65 6D 65 72 65 20 75 6E 20 74 61 73 74 6F 0432(01B0) premere un tasto 2E OD OA OO OD OA 45 72 72 6F 72 65 20 64 69 20 0448(0100) Errore di "BOOT" IBMBIO 0464(01D0) 22 42 4F 4F 54 22 0D 0A 00 49 42 4D 42 49 4F 20 0480(01E0) 20 43 4F 4D 49 42 4D 44 4F 53 20 20 43 4F 4D 00 COMIBMDOS COM 0496(01F0) 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 80 55 AA

mi operativi, però, adottano misure di sicurezza e protezione tipo "parola d'ordine" e "proprietà dei files" (PASSWORD AND OWNERSHIP di UNIX), che MS-DOS non ha.

figura 2 - Boot sector non contagiato

Home=beg of file/disk End=end of file/disk

Il problema del virus, al di là degli aspeti di mera coriosità, è molto sentito: in alcuni casi (studi professionali, aziende, etc.) ove si faccia uso di MS DOS, può essere estremamente grave la perdita di informazioni. Tanto è sentito che se ne è occupato anche lo SMAU in un convegno nel nel marzo scorso.

Bibliografia

P. NORTON-PC IBM: Guida del programmatore.

A. Mondadori Editore.

Da questo indice o in quelli degli anni precedenti hai rilevato un articolo che ti interessa? Hai perso qualche numero?

ESC=Exit PqDn=forward PqUp=back F2=chq sector num F3=edit F4=get name

SEMPLICE! Approfitta di questa campagna Sostenitori!!!

per UN arretrato	L. 3.500	anziché	L. 5.000
per TRE arretrati	L. 9.000	anziché	L. 15.000
per SEI arretrati	L. 17.500	anziché	L. 30.000
per UNA ANNATA	L. 29,700	anziché	L. 60,000

Serviti del c/c P.T. qui inserito specificando nel suo retro, la causale. Fai attenzione, questi prezzi valgono solo per il periodo della campagna!!

SUPERFINALE DA 300 WATT

Giuseppe Fraghì Ilª e ultima parte

> Riprendiamo, con la parte finale, l'articolo riguardante l'amplificatore da 300 W

Montaggio e componentistica

Le difficoltà del montaggio sono ridotte veramente al minimo. La figura pratica di montaggio è da sola sufficiente per ottenere un montaggio esente da errori.

Si raccomanda, comunque, di prestare molta attenzione a tutti quei componenti che presentano una polarità da rispettare – basta infatti l'errato montaggio di un transistor per compromettere la funzionalità del circuito.

Attenzione particolare bisogna prestare al montaggio dei quattro transistor finali sulle apposite alette di raffreddamento. Questi, per evitare possibili cortocircuiti, devono essere montati a contatto "termico" con i radiatori ma assolutamente isolati elettricamente da essi. Bisogna, perciò. interporre una mica isolante, ricordandosi di spalmare dell'abbondante pasta al silicone sia sulla mica, da ambo i lati, sia sul corpo del finale.

Controllate, ora, con un tester che gli elettrodi siano realmente isolati elettricamente dal corpo del radiatore. Le dimensioni dell'aletta di raffreddamento, dove alloggiano i quattro finali, deve essere complessivamente non inferiore ad una lunghezza di 30 cm ed avere un'altezza di 10-12 cm; deve comunque avere una resistenza termica non superiore a 1° C/W per ogni 100 mmg.

L'operazione descritta per i finali va ora ripetuta per il transistor TR8 che deve essere montato a diretto contatto "termico" con essi. Su degli appositi radiatori vanno montati anche tutti gli altri tran-

sistor ad eccezione di TR1 e TR4, TR10 e TR11. Tale precauzione è tassativa soprattutto per transistor funzionanti in classe A dovendo essi smaltire una continua, e non indifferente, erogazione di calore.

Di adeguata potenza e del tipo cementato devono risultare le resistenze poste sugli emettitori dei due transistor TR14 e TR15 - la caduta di tensione su dette resistenze è di 50 V. risulta quindi notevole il calore da esse generato.

Di valore non inferiore ai 7 watt devono risultare le quattro resistenze poste sugli emettitori dei finali: dovranno essere del tipo cementato e distanziate di 2-3 mm dal corpo del circuito stampato.

La L1, formata da 12 spire con filo di rame da 2 mm, va avvolta direttamente sul corpo della resistenza R36.

Il collegamento sui collettori ed emettitori dei quattro transistor finali va fatto con del filo di notevole sezione, essendo essi interessati da alte correnti; il diametro del filo deve risultare non inferiore ai 2 mm. Con del filo del diametro non inferiore ai 2-2,5 mm vanno fatti anche i collegamenti che vanno all'alimentatore e all'uscita.

Due parole vanno spese anche sulla componentistica che deve essere assolutamente di prima scelta. Tutti i condensatori devono poter sopportare una tensione superiore ai 100 V per quelli ceramici e superiori a 150 V per quelli in poliestere. Nota particolare meritano i transistor e dalla loro scelta dipende in gran parte la resa acustica del nostro finale. I modelli qui proposti presentano



delle ottime caratteristiche sia timbriche che elettriche, è comunque possibile effettuare delle sostituzioni a carattere soggettivo o di reperibilità del componente – bisogna in tal caso fare molta attenzione che i componenti sostituiti abbiano caratteristiche elettriche simili. Il differenziale deve avere transistor a bassissimo rumore e con tensione di rottura sopra i 55-60 V, i finali di potenza devono essere dei componenti da 20 A, 140 V di Vceo, sopportare una potenza di almeno 250 W e avere una S.O.A.R. di almeno 5 Vdc a 50 V. Per tutti gli altri transistor la tensione di rottura deve essere superiore agli 80-100 V e presentare un'alta frequenza di taglio.

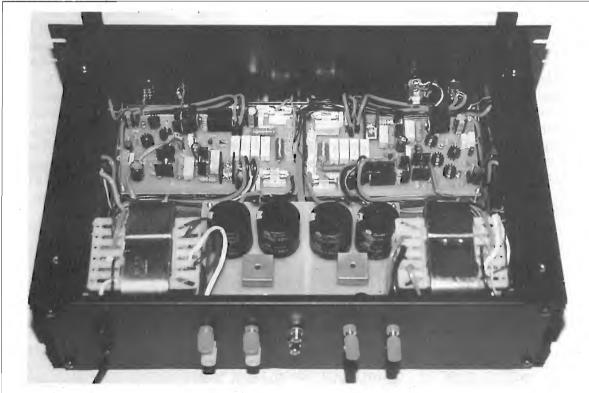
L'alimentatore

Se vogliamo restare fedeli ai nostri criteri di professionalità, occorre utilizzare una sezione alimentatrice senza compromessi: il trasformatore deve essere un componente da almeno 300 VA e con secondario da 36-0-36 V. I condensatori di filtro devono essere due elementi da $10.000\,\mu\text{F}$ ed avere una tensione di lavoro di almeno 63 volt. Il ponte raddrizzatore deve essere un componente da 25 A e deve poter sopportare una tensione non inferiore a $100\,\text{V}$.

IMPORTANTE: nella versione stereo detti componenti devono essere tassativamente raddoppiati; avremo cioè due trasformatori da 300 VA l'uno, quattro filtri livellatori per un totale di 40.000μF, e due ponti raddrizzatori da 25 ampere.

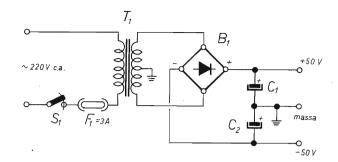
Taratura

L'operazione di taratura, pur essendo molto semplice, ha bisogno di una notevole dose di attenzione. Per chi dispone dell'oscilloscopio il procedimento da adottare è il seguente: collegate sull'uscita un carico di 8 ohm con potenza non inferiore ai 20-30 watt, girate il trimmer P1 a metà corsa, collegate le sonde dell'oscilloscopio ai capi



Vista panoramica interna del "SUPERFINALE" montato - in basso si evidenzia la poderosa alimentazione (2 trasformatori da 300 VA, 4 condensatori di filtro dalla capacità complessiva di 40.000 μF, e due ponti raddrizzatori da 25 ampere l'uno). In alto si notano le due piastre amplificatrici adibite all'amplificazione del segnale. Al centro del frontale posteriore sono visibili i "Pin" d'ingresso" e quattro copie di morsetti (spinotto + vite argentate) per il collegamento di quattro copie di diffusori.





Schema elettrico alimentatore

T1 = Trasformatore da VA 300 - Pri: V220, sec.: V36-0-36

B1 = Ponte 25A 100V

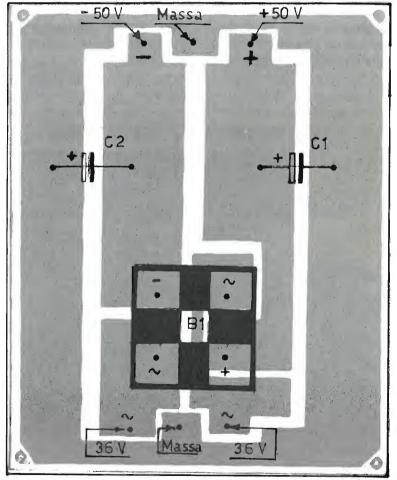
C1 = Elettr. $10.000 \,\mu\text{F} \, 50\text{-}63\text{V}$

 $C2 = Elettr. 10.000 \mu F 50-63V$

1 = Fusibile da 3A

S1 = Deviatore 3A a.c. 220V

N.B. : la R 26 è di 3,3 k Ω 5W 5% ll c.s. lato rame a pag. 94 è speculare



N.B.: Si ricorda che nella versione stereofonica detti componenti vanno tassativamente raddoppiati,



della resistenza di carico, immettete in ingresso un segnale sinusoidale o triangolare a 1000 Hz, di ampiezza non superiore ai 100-150 mV e date infine tensione al circuito.

Sullo schermo deve apparire un'onda sinusoidale (o triangolare) di pari frequenza e che presenta una dissimmetria più o meno accentuata nella zona di incrocio delle due semionde.

Stiamo in attesa per qualche minuto, dando modo così ai transistor di arrivare alla loro temperatura di regime, ed agiamo successivamente sul trimmer P1 fino ad ottenere due perfette semionde, prive del caratteristico gradino nella zona d'incrocio a tensione zero.

ATTENZIONE: una volta raggiunta questa condizione non girate ulteriormente il trimmer, pena l'aumento considerevole della corrente di riposo – tale fenomeno è avvertibile fisicamente per il notevole aumento della temperatura sui radiatori termici anche in assenza del segnale d'ingresso – in tale situazione questi devono invece mantenersi praticamente freddi.

Per chi non dispone dell'oscilloscopio le operazioni di taratura vanno eseguite con un comune tester commutato sulla portata dei 100-200 mA c.c. Si cortocircuiti l'ingresso – si evita, così, di

captare del segnale indesiderato che può falsare la nostra taratura – si posizioni P1 a metà corsa, si colleghi sull'uscita un carico da 8 ohm non inferiore ai 10 watt, si elimini il fusibile sul ramo positivo (+ 50 V) ed al suo posto inseriamo il nostro tester in serie all'alimentazione positiva: diamo tensione ed attendiamo qualche minuto prima di effettuare la taratura.

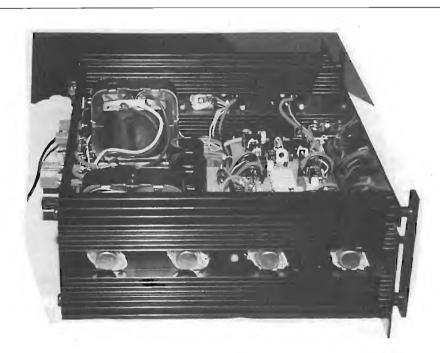
ATTENZIONE: con il trimmer a metà corsa l'assorbimento del circuito non deve superare in ogni caso gli 80 mA; se si riscontrano valori notevolmente superiori, spegnete immediatamente e ricontrollate le operazioni di montaggio.

Fatta questa verifica, si può senz'altro agire sul trimmer P1 fino ad ottenere sul tester la lettura di "85" mA; attendiamo ancora qualche minuto e se necessario ritocchiamo il trimmer P1 fino ad ottenere stabile tale valore di corrente. Valori compresi tra 80 ed 88 mA sono comunque entro la norma.

Il nostro finale è ora pronto per l'ascolto.

Il finale all'ascolto

E' stato proprio il severo e lungo esame d'ascolto fatto con audiofili super incalliti, compreso ovviamente il sottoscritto, che mi hanno spinto alla



Vista laterale dell'ampli montato - in bella evidenza i quattro transistor finali del canale Sx che trovano alloggio sulla fiancata laterale del mobile adibita a vera e propria aletta di raffreddamento.



presentazione di questo super finale.

La definizione di "Esoterico", data in apertura dell'articolo, diventa in questa sede appropriata di diritto.

E vediamo alle impressioni d'ascolto. A livelli d'ascolto estremamente sostenuti, l'impatto sonoro è veramente emozionante, lo spessore musicale ed il fronte sonoro si mantengono ampi e realistici—si ha la viva sensazione della presenza fisica degli strumenti. In termini di messaggi complessi, come orchestre e cori, mantiene sempre una trasparenza fuori dal comune. La gamma bassa è impressionante per precisione e profondità e non arriva mai ad essere invadente od eccessivamente corposa. — La gamma alta si fa apprezzare per la notevole ricchezza di dettagli che riesce ad esprimere con estrema naturalezza ed inegua-gliabile brillantezza.

L'ascolto, anche a livelli molto sostenuti, non diventa mai fastidioso né faticoso anche dopo lunghe ore d'ascolto. Anche sui normali livelli d'ascolto il nostro finale mantiene sempre le sue peculiari caratteristiche di trasparenza e di restituzione realistica dei brani musicali.

Il nostro si mostra a suo agio su ogni genere

musicale ed in particolar modo su registrazioni ad alta dinamica dove vengono messe in evidenza le sue spettacolari doti di straordinario erogatore di forti capacità dinamiche, grazie anche alla robusta alimentazione che sopperisce egregiamente alle improvvise e violente richieste di corrente.

Non mi rimane che augurare, a quanti si appresteranno alla sua realizzazione, un buon lavoro, ma soprattutto un buon ascolto.

Il sottoscritto è sempre e costantemente disponibile a sostegno di quanti desiderino un aiuto.

P.S.: Quanto prima sarà presentato il progetto di un ottimo preamplificatore da abbinare al nostro Superfinale. Un poco di pazienza dunque e a presto.

Elenco dei kits disponibili: FGI-Magnetoterapia ed elettroagopuntura (E.F. 4/88) – FG2 – Rivelatore di punti per agopuntura (EF 6/88) FG3 – Superfinale esoterico da 300W (E.F. 1/89)

I suddetti Kit sono disponibili anche in versione montata e collaudata a condizioni da convenire. Per eventuali prenotazioni ed ordini, rivolgersi direttamente all'Autore.





CARBONIUM 27 BLACK

Type: 1/4 λ base loaded Impedance: 50Ω Frequency: 27 MHz Polarization: vertical V.S.W.R. 12.1 Max Power: P.e.P. 300 W Lenght: approx. Weight: approx. gr 280 Mount: Ø mm 12.5 Mounting hole:

Cod. 532511 735

SUPER CARBONIUM 27

Type:	$1/4 \lambda$ base loaded
Impedance:	50 Ω
Frequency:	27 MHz
Polarization:	vertical
V.S.W.R.	1,2 :1
Max Power: P.	e.P. 500 W
Lenght: approx	c. mm 14000
Weight: appro.	x. gr 310
Mount:	« N »
Mounting hole	Ø mm 12.5

Cod. **532511 734**



AS 145 N

Type: 5	5/8	λba	ise loaded
Impedance:			50Ω
Frequency:			27 MHz
Polarization:			vertical
V.S.W.R.			1,1:1
Max Power: P.e	.Р.		300 W
Lenght: approx.			mm 1450
Weight: approx			gr 300
Mount:			«N-PL»
Mounting hole:		Ø	mm 12.5

Cod. 532511 827



SUPER CARBONIUM 27 antenna veicolare con stilo conico in acciaio inox ad alto tenore di carbonio. Banda passante 1 MHz. Di facile taratura è regolabile per 180°.

CARBONIUM 27 BLACK antenna veicolare con stilo conico in acciaio inox ad alto tenore di carbonio. Banda passante 800 kHz. Di facile taratura è regolabile per 180°.

AS 145 N nuova antenna mobile 5/8 λ. Con stilo in acciaio conico ad alto tenore di carbonio è caricata alla base. Il suo nuovo design rappresenta una moderna innovazione nel campo delle antenne per CB. Corredata di base "N-PL" può essere montata in qualsiasi punto del veicolo.

DISTRIBUTORE ESCLUSIVO PER L'ITALIA MELCHIONI ELETTRONICA

SONDA BIOELETTRICA

d'impiego generale

G.W. Horn, I4MK

I problemi connessi alla efficienza ed innocuità delle sonde bioelettriche. Schema elettrico di una sonda d'impiego generale

Il rilevamento dei potenziali bioelettrici, cioè delle forze elettromotrici che si sviluppano nell'organismo umano come, del resto, in ogni e qualsiasi sistema biologico (Rif. 1), presenta non poche difficoltà a causa della loro piccola entità e dall'essere gli stessi per lo più mascherati da componenti di disturbo di notevole ampiezza.

Essendo detti potenziali strettamente correlati con le funzioni dell'organo che li genera, dal loro esame si possono desumere importanti informazioni circa lo stato e l'efficenza di questo. Tra i vari possibili esami basti qui ricordare l'elettrocardiogramma (EKG), l'elettroencefalogramma (EKG) e l'elettromiogramma (EMG) relativi alla registrazione degli impulsi elettrici aventi origine, nell'ordine, da cuore, encefalo e muscoli (Rif. 2).

L'ampiezza dei potenziali bioelettrici, captati a livello cutaneo, è dell'ordine del millivolt o anche meno; i segnali disturbo che li accompagnano sono, in genere, di qualche volt e provengono, in massima parte, dai campi elettrici dispersi nei quali tutti noi siamo costantemente

immersi.

Questi campi, generati dalla corrente alternata alimentante linee, apparati e macchinari elettrici, inducono nel corpo umano corrispondenti potenziali che, a seconda della capacità d'accoppiamento con la relativa sorgente, vanno tipicamente da qualche volt a qualche decina di volt.

L'accoppiamento tra corpo umano e sorgente del disturbo è funzione della capacità esistente tra questo ed i conduttori percorsi dalla corrente alternata, capacità che può venir tipicamente stimata in 0.1 ÷ 0.2 pF.

La capacità tra il corpo umano isolato e la "terra" degli impianti elettrici è invece almeno
dieci volte maggiore a causa
della maggior area di tutto ciò
che, in qualche modo, fa capo
alla "terra" (Rif. 3). Dato che la
reattanza capacitiva alla frequenza di rete (50 Hz e relative
armoniche) è assai alta, l'intensità della corrente che viene
comunque ad attraversare il
corpo umano è estremamente
piccola.

Il corpo umano è però un buon conduttore per cui, rispetto al campo elettrico indotto, può venir considerato come equipotenziale. Di conseguenza, l'entità dei segnali disturbo a frequenza di rete è sostanzialmente (e fortunatamente) indipendente dal punto del corpo da cui si intende prelevare quello genuinamente bioelettrico.

Per captare i potenziali bioelettrici ci si serve di una terna di elettrodi e, precisamente, di due elettrodi "di segnale" (E1, E2) ed uno "di riferimento" (Eo). I potenziali bioelettrici sono perciò raccolti, in opposizione di fase tra loro, dagli elettrodi di segnale, laddove le componenti di disturbo si presentano in fase tra questi e l'elettrodo di riferimento. Da un punto di vista elettrico, i segnali bioelettrici sono quindi di tipo "differenziale", mentre quelli disturbo sono di "modo comune".

Sempre per la stessa ragione, cioè per l'elevata conducibilità elettrica dei tessuti (Rif. 4), di modo comune sono parimenti i segnali bioelettrici provenienti da un organo diverso da quello in corrispondenza al quale sono applicati gli elettrodi captatori. Così, quando si esamina l'EKG fetale (~ 50 µV), quello materno



(~1 mV) non lo interferisce dato che arriva agli elettrodi di segnale, più bassi, "in fase" (Rif. 5).

Il rilevamento degli eventi elettrofisiologici e la loro discriminazione da disturbi, artefatti ed interferenze è reso possibile dall'impiego dell'"amplificatore differenziale". Infatti, almeno idealmente, questo "sente" unicamente la differenza tra i due segnali applicati ai suoi ingressi, mentre "ignora" quello, detto appunto di modo comune, applicato contemporaneamente tra gli stessi e massa.

In pratica, però, gli amplificatori differenziali non sono in grado di "reiettare" del tutto detto segnale; la loro capacità di farlo viene misurata in termini di CMRR (common-mode rejection ratio), che è il rapporto tra il quadagno relativo al segnale differenziale ed il quadagno riferito al solo modo comune.

Nel caso specifico, l'amplificatore differenziale "vede" il potenziale bioelettrico, captato dai due elettrodi di segnale, come "differenziale", disturbi, artefatti ed interferenze come "modo comune": pertanto ignora questi ultimi nei limiti del CMRR che lo caratterizza (Rif. 6).

Sfortunatamente la situazione reale è più complessa. Supponiamo che ai due ingressi dell'amplificatore differenziale il segnale di modo comune arrivi attraverso due distinte impedenze. Se queste non sono perfettamente uguali, nei due ingressi vengono a fluire due correnti di diversa intensità che danno ancora origine ad un indesiderato segnale differenziale. Un siffatto sbilanciamento può derivare, semplicemente, da una diversa capacità tra ingressi e massa.

L'interfaccia corpo umano elettrodo involve un complicato meccanismo di scambio ionico tra il metallo dell'elettrodo ed i fluidi elettrolitici dell'organismo. In termini elettrici semplificati, detta interfaccia può venir rappresentata da un resistore di circa 10 k Ω in serie ad uno di circa 1 M avente in parallelo un condensatore di capacità compresa tra 2 nF e 2 µF. E' chiaro, quindi, che la disparità delle interfacce riferite ai due elettrodi di segnale può facilmente provocare lo sbilanciamento menzionato.

L'effetto che ne deriva può però venir sostanzialmente ridotto facendo sì che l'impedenza d'ingresso dell'amplificatore differenziale sia molto maggiore di quella d'interfaccia. L'aumento dell'impedenza d'ingresso e/o di sorgente comporta però un conseguente peggioramento del rapporto segnale/ disturbo che, a sua volta, va a limitare la sensibilità massima conseguibile.

In tempi passati (ma non poi tanto lontani), per ridurre l'entità del disturbo a freguenza di rete, si metteva lo stesso paziente a massa, applicando alla gamba un largo elettrodo e collegando lo stesso direttamente a "terra".

Una pratica del genere è però altamente rischiosa (Rif. 7) (negli USA è espressamente vietata, Rif. 11). Infatti, se accidentalmente il paziente dovesse venire in contatto con qualcosa in qualche modo connesso alla rete, il suo corpo sarebbe attraversato da una corrente sicuramente pericolosa. Si sa.

infatti, che 20 mA, applicati a livello cutaneo, possono risultare facilmente letali (nota: il massimo di conducibilità dei tessuti cade appunto, intorno ai 58 Hz!).

Il progresso della strumentazione elettromedicale ha ulteriormente aggravato i problemi tecnici che involvono la sicurezza del paziente. Pacemaker, cateteri cardiaci, sonde per la misura del PH, ecc. costituiscono una connessione galvanica diretta tra apparati di misura e cuore o altri organi del soggetto sotto intervento o semplice esame. Una corrente di soli 20 µA che scorra nel catetere intracardiaco può provocare di fatto una fibrillazione ventricolare (Rif. 8).

Correnti pericolose per la vita del paziente, oltre che da perdite nei circuiti di alimentazione, possono altresì derivare da eventi assai meno "sospettabili".

Così, ad esempio, se l'amplificatore all'entrata va in saturazione, al suo ingresso appare tutta la Vcc e questa, attraverso l'elettrodo, arriva al paziente. Se poi, come talora avviene, gli ingressi sono disaccoppiati per la DC (ad evitare i potenziali di contatto) con condensatori di elevata capacità, l'energia immagazzinatavi, che non è poi tanto piccola, può scaricarsi attraverso l'elettrodo. Infine, transitori di corrente possono prodursi all'accensione/spegnimento dell'apparato.

Da tutto ciò è chiaramente evidente che il soggetto sotto esame dev'essere assolutamente e certissimamente "isolato" da "terra". Ad evitare comunque ogni possibile rischio, non resta che "isolare" la sonda di

misura dall'apparecchiatura di registrazione. Detto "isolamento" deve riquardare sia l'alimentazione della sonda che il suo circuito di segnale. Ciò può farsi in vari modi, più o meno tecnicamente sofisticati (Rif. 5).

Il più semplice consiste nell'alimentare il circuito della sonda a pile e nel trasmetterne il segnale per via optoelettronica. La capacità tra massa della sonda e massa dell'apparato di registrazione, collegato alla rete, può così venir ridotta a frazioni di picofarad cui, a 50 Hz, corrisponde una reattanza tanto alta da equivalere, in pratica, ad un circuito "aperto".

Così concepita, la "sonda" (probe) è sostanzialmente costituita dall'amplificatore differenziale d'ingresso seguito da uno o più stadi di amplificazione e dal circuito di trasferimento del segnale.

Come si è detto, l'amplificatore differenziale destinato al rilevamento dei potenziali bioelettrici deve rispondere a requisiti particolarmente severi: alta impedenza d'ingresso, grande CMRR, piccolo drift e basso rumore.

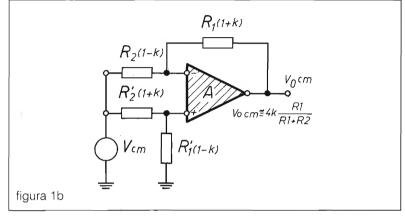
L'impiego del solito amplificatore operazionale in configurazione differenziale (figura 1a) non consente in genere di ottenere una reiezione del modo comune migliore di 80 dB laddove. necessari, sono almeno 100 dB. Infatti, se k è la tolleranza dei resistori usati, supposto dei resistori usati, supposto funzionalmente concorrente $V_{oa} = V_1 + \frac{R_1}{R_2} (1+k) (V_1 - V_2)$ (figura 1b), si avrebbe:

(1) CMRR =
$$(1 + \frac{R_1}{R_2})/k$$

ne del modo comune infinita. E' evidente che, per il modo diffe-

$$V_{oa} = V_1 + \frac{R_1}{R_2} (1+k) (V_1 - V_2)$$

(1) CMRR =
$$(1 + \frac{R_1}{R_2})/k$$
 $V_{ob} = V_2 + \frac{R_3}{R_2}(1-k)(V_2-V_1)$



Un circuito che, invece, poco risente della disparità di valore dei relativi resistori è illustrato a figura 2.

In questo, contrariamente a quanto avviene coll'amplificatore differenziale tradizionale, i due operazionali, visti separatamente, per il modo comune hanno quadagno unitario. Pertanto, tra le loro uscite, il segnale di modo comune è teoricamente zero e, quindi, la reiezio-

$$V_{\text{diff}} = (V_1 - V_2) 1 + \frac{R_1 + R_3}{R_2} + \frac{R_1 - R_3}{R_2}$$

e, se
$$k = 0$$
, $R_1 = R_3$

(3)
$$V_{diff} = (V_1 - V_2) (1 + 2 \frac{R_1}{R_2})$$

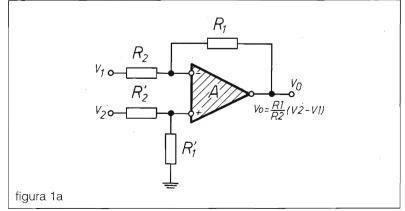
per cui

(4)
$$G_{diff} = V_{diff} / (V_1 - V_2) = 1 + 2 \frac{R_1}{R_2}$$

che, come si vede, è indipendente da k.

Per il modo comune, invece,

(5)
$$V_{oa} = V_1 + \frac{R_1}{R_2} (1 + k) (V_1 - V_2)$$







ma

$$V_1 = V_2 = V_{cm}$$

$$V_{oa} = V_{ob} = V_{cm}$$

per cui

$$(6) \qquad V_{oa (cm)} - V_{ob (cm)} = 0$$

Facendo seguire il circuito di figura 2 da un amplificatore operazionale in configurazione differenziale tradizionale (figura 1a, b), il quadagno complessivo sarà il prodotto dei due quadagni parziali G(A), G(B) e la reiezione del modo comune dell'insieme risulterà

(7)

CMRR(A+B)=G(A) CMRR (B)=
$$= \frac{G(A) [1 + G (B)]}{4 k}$$

da cui si desume che, per massimizzarla, G(A), cioè il quadagno del circuito d'ingresso, dev'essere il più grande possibile. Questo può venir

impostato entro ampi limiti (vedi ea. 4) regolando semplicemente R2.

Di inconveniente è il fatto che la V_ massima applicabile è limitata dalla V_{sat} degli operazionali impiegati. A $V_{cc} = \pm 15 \text{ V}$, V_{sa} è dell'ordine di ± 13 V. Poiché dev'essere

(8)
$$\left[V_{cm} + G_{diff} \frac{V_2 - V_1}{2} \right] \le V_{sat}$$
 CMRR (dB) = 20 log $\frac{1}{2\pi F R_s Ci}$

in corrispondenza a G_{diff}= 10³, $(V_2 - V_1) = 2 \text{ mV}, \text{ la } V_{\text{cm}} \text{ non}$ dovrà superare i ± 12 V.

Come si è già detto, qualora come in genère avviene - le resistenze di contatto dei due elettrodi di segnale non fossero perfettamente uguali, la reiezione del modo comune potrebbe venir seriamente degradata dalla capacità d'ingresso dei due operazionali (A1, A2) di figura 2 e figura 3. Se la corrispondente reattanza, alla frequenza del segnale disturbo, è piccola rispetto alla resistenza d'ingresso riferita al modo comune (100 pF, a 50 Hz, presentano una rattanza di $3.10^9 \,\Omega$ laddove la resistenza d'ingres-

so di modo comune, che dev'essere la più elevata possibile, può raggiungere i $10^{12} \Omega$), il tasso di reiezione del modo comune si riduce approssimativamente a

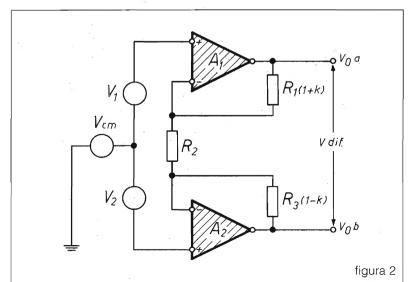
CMRR (dB) = 20 log
$$\frac{1}{2\pi F R_s Ci}$$

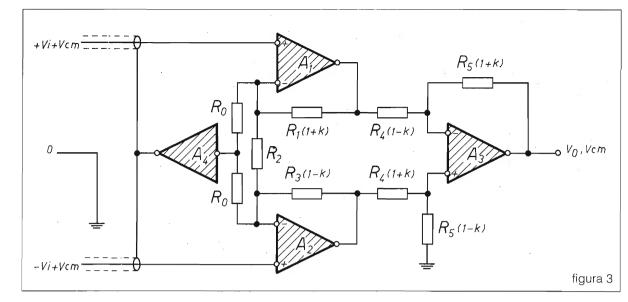
essendo R. lo scarto esistente tra le due citate resistenze di contatto, C, la capacità tra ingressi non-invertenti degli operazionali A1. A2 e massa ed Fla frequenza del segnale disturbo (50 Hz e relative armoniche).

Se, ad esempio, la capacità d'ingresso, cioè in sostanza quella del cavetto di collegamento dagli elettrodi fosse di 200 pF le resistenze di contatto di 10, rispettivamente 20 k Ω (Rs = 10 k Ω), il CMRR, anche se di per sé infinito, si ridurrebbe a soli 64 dB.

Questo effetto devastante sulla reiezione del modo comune può però venir minimizzato iniettando nello schermo dei conduttori verso gli elettrodi un segnale uguale a quello del modo comune.

Un siffatto circuito "di guardia" è facilmente realizzabile, come mostra la figura 3, mediante un inseguitore di tensione (A3) pilotato dal centro di un partitore resistivo (R₂+R₂) collegato tra gli ingressi invertenti dei due operazionali A1, A2. Si noti che alla tensione di modo comune reiniettata nel circuito di quardia va a sommarsi una piccola componente DC (potenziali di contatto + Offset) che, però, non ha alcun effetto sulla





funzionalità del sistema. Poiché le due resistenze R. del citato partitore modificano leggermente G(A), è bene che il loro valore (tipicamente 1 M Ω) sia molto maggiore di quello di R_a.

Il segnale all'uscita del circuito di figura 3 è pur sempre di basso livello e, pertanto, va ulteriormente amplificato con le modalità (quadagno e banda passante) dettate dal tipo di segnale bioelettrico da rilevare. Ciò può farsi con un circuito del tipo di quello riportato a figura 4, costituito da uno stadio di

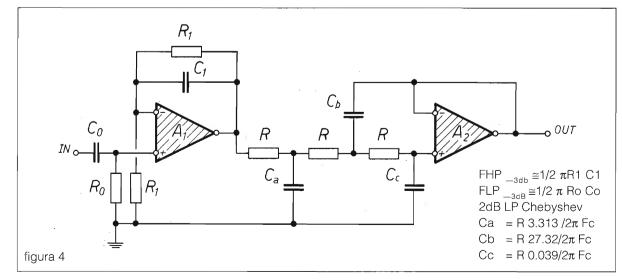
amplificazione, avente una determinata risposta in frequenza. seguito da un filtro attivo passabasso (LP). Commutandone gli elementi circuitali che ne determinano quadagno (R₄) e frequenza di taglio (C, R), amplificazione e banda passante possono venir facilmente adattate all'ampiezza e spettro del segnale da rilevare.

Le frequenze dell'EEG di qualche decina di µV, vanno da 3 a 30 Hz, circa (Rif. 2); la rilevazione dell'EKG, di qualche centinaio di µV, richiede una

banda passante di approssimativamente 300 Hz: l'EMG. la cui ampiezza è di 1 mV o poco più, occupa uno spettro che si estende per qualche kHz, essendo la sua energia massima concentrata intorno ai 500 Hz (Rif. 9).

All'ingresso, Co, condensatore di blocco della DC, unitamente ad R., viene a costituire un filtro passa-alto (HP); questo va dimensionato in modo da non attenuare più di 3 dB le componenti a frequenza più bassa (3 Hz) dell'EEG.

Come si è già detto, il se-







gnale bioelettrico, una volta amplificato e filtrato, va trasferito per via optoelettrica all'apparecchiatura di misura e/o registrazione usualmente alimentata dalla rete di distribuzione dell'energia elettrica.

La caratteristica di trasferimento degli optoaccoppiatori è però fortemente dipendente dalla corrente che fluisce nel LED oltre che, ovviamente, dalla temperatura. Comunque, se di optoaccoppiatori se ne usano due, identici, di cui quello pilota inserito in un anello di retroazione, tàle dipendenza può venir efficacemente compensata.

Un circuito così concepito (Rif. 10) è illustrato a figura 5. Si

noti che, in questo, i due LED sono collegati in serie tra loro; pertanto la tensione applicatavi vi fa scorrere la medesima corrente

Il LED del fotoaccoppiatore IC4 trasferisce il segnale dalla sezione d'ingresso collegata alla sonda a quella d'uscita facente capo all'apparecchiatura di misura.

Il LED del fotoaccoppiatore IC3 provvede, invece, alla retroazione preposta alla stabilizzazione del sistema. Di conseguenza, qualsiasi variazione di temperatura o altro che modifichi l'accoppiamento tra le due sezioni si riflette su quella d'entrata sicché il guadagno com-

plessivo non cambia. Detta retroazione compensa altresì la non-linearità di trasferimento intrinseca dei due fotoaccoppiatori. La tensione ricavata dal cursore del potenziometro P1 (LEDbias), amplificata da IC1, porta i LED a funzionare nel loro tratto di caratteristica più lineare. Il segnale d'entrata, applicato all'ingresso invertente di IC1. eccita i LED ad un livello tale per cui la corrente di collettore del fototransistor di IC3 fa sì che detto ingresso invertente rimanga virtualmente a potenziale zero (il diodo D1 a cavallo di IC1 serve unicamente a proteggere i LED da eventuali tensioni inverse).

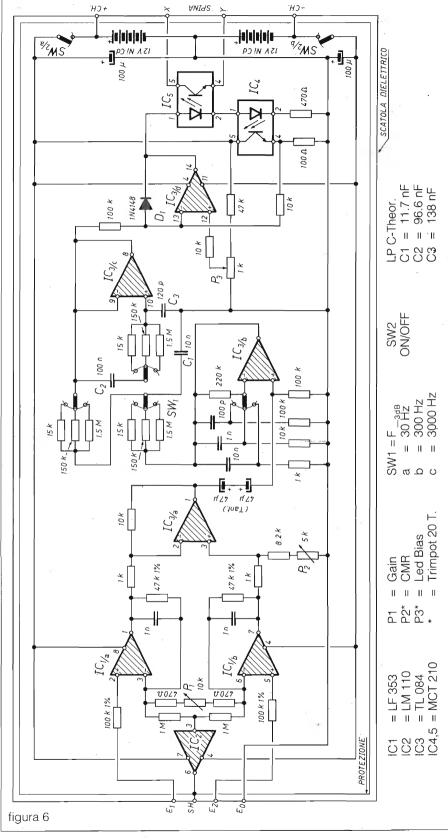
SEZIONE D'INGRESSO SEZIONE D'USCITA 100 k ZERO ADI 1000 470Ω R_3 100 Ω 100Ω figura 5 La sezione d'uscita comprende gli operazionali IC2a, in funzione di convertitore corrente/tensione, ed IC2b, amplificatore a guadagno 10. Dei due potenziometri, P1 (LED-bias) va regolato per il minimo di distorsione e P2 (zero adj.) in modo che a V_{in} = 0 sia anche V_{out} = 0.

L'isolamento AC tra le due sezioni è dell'ordine dei 100 dB. Quello DC dipende dal tipo di fotoaccoppiatore usato (TIL 111 e simili 600 V operativi / 4 kV prova; CNY21B 1.8 kV operativi /10 kV prova).

Lo schema elettrico di una sonda d'impiego generale è riportato a figura 6. In questo, IC1a.b. IC2 e IC3a costituiscono lo stadio d'ingresso che differisce da quello schematizzato a figura 3 per essere il resistore a cavallo di IC1a (A1) e quello a cavallo di IC1b (A2) parallelato da un condensatore onde attenuare le componenti a frequenza più elevata. Inoltre, tra elettrodo di segnale (E₁, E₂) ed ingressi non-invertenti dei due operazionali sono inseriti due resistori identici.

Questi, nell'ipotesi che detti ingressi andassero a potenziale V_{cc}, impediscono che verso gli elettrodi possa scorrere una corrente limitata unicamente dalle resistenze di contatto; inoltre contribuiscono ad equalizzarle.

L'inseguitore di tensione IC2 inietta la V_{cm} nella calza schermante del cavetto che collega gli elettrodi di segnale E1 ed E2 alla sonda, nonché nello schermo elettrostatico (shield) in cui il circuito è rinchiuso; poiché tale schermo viene così a trovarsi al potenziale della V_{cm}, la sonda va protetta da un contenitore







isolante (dielectric case) ad evitare che possa andare accidentalmente a terra.

Dei due trimmer potenziometrici a 20 giri, interni alla sonda, P2 (CMR) va regolato in modo da massimizzare la reiezione del modo comune e P3 (LED-bias) per il minimo di distorsione del segnale trasferito dal fotoaccoppiatore IC4. Il potenziometro P1 (gain) è invece comandabile dall'esterno.

Il sistema costituito da IC1. IC2 e IC3a presenta le seguenti caratteristiche operative:

Guadagno (regolabile con P1) da 90 a 1000

0.02% Non-linearità

Impedenza d'ingresso $10^{12}\Omega$ differenziale

Impedenza d'ingresso del modo comune $10^{12}\Omega$

Reiezione del modo comune (CMRR)

115 dB V_m massima applicabile ± 9 V

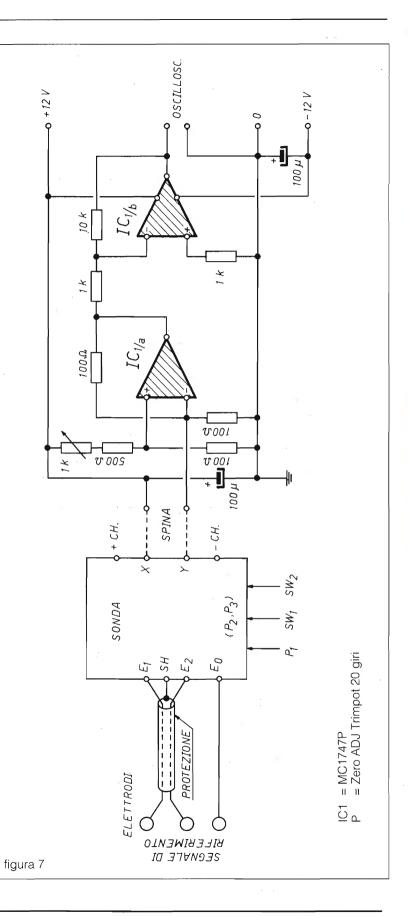
30 μV/Hz Tensione rumore

(a 10 Hz)

L'ampiezza massima del segnale applicabile all'ingresso del circuito optoaccoppiatore è

di 1 Veff. Amplificazione e filtraggio del segnale sono affidati ad IC3b e IC3c; il relativo circuito riproduce quello schematizzato a figura 4. Allo scopo di poter rilevare segnali bioelettrici di tipo diverso (EEG, EKG, EMG), banda passante e guadagno sono qui resi commutabili a mezzo di SW1: si noti che nelle sue tre posizioni (a,b,c) il prodotto G.BW rimane approssimativamente costante.

Una volta processato, il se-



anale viene infine trasferito per via optoelettronica all'apparecchiatura preposta alla sua misura e/o registrazione.

L'operazionale IC3d assieme al fotoaccoppiatore IC4 costituiscono la sezione d'entrata dello schema di figura 5: il fotoaccoppiatore IC5 fa invece parte della corrispondente sezione d'uscita.

Si noti che X, Y sono gli unici conduttori che collegano la sonda al rimanente dell'apparecchiatura. Detta connessione è illustrata a figura 7 che, a parte il fotoaccoppiatore IC5, interno alla sonda di figura 6, riproduce la sezione d'uscita dello schema di figura 5.

La sonda viene alimentata da due batterie NiCd, sistemate nell'interno dello schermo di quardia: sono ricaricabili dall'esterno attraverso i relativi reofori (± charger). Ovviamente isolamento e capacità parassite del connettore d'uscita del segnale (XY-plug), relativamente al circuito della sonda, devono uguaaliare quello intrinseco del fotoaccoppiatore usato.

La sonda così concepita (figure 6, 7) garantisce la sicurezza del soggetto sotto esame.

Per assicurarne l'integrità quandanche agli elettrodi di segnale venisse applicata una tensione abnorme (derivante, ad esempio, dalla scarica del defibrillatore, Rif. 8), è bene collegare delle coppie di diodi contrapposti (BAV 45 low leakage) tra gli ingressi non-invertenti dei due operazionali IC1a, IC1b ed il reoforo dell'elettrodo di riferimento Eo ed implementare le resistenze in serie ad E, ed E, con dei resistori da almeno 1 W di dissipazione.

Bibliografia

- Rif. 1 G.W. Horn "La genesi delle forze elettromotrici nei sistemi biologici" in Automazione e Automatismi, 1964 nº 6, pg. 3-12.
 - G.W. Horn "I transitori bioelettrici di origine biologica" in Automazione e Automatismi, 1965 n° 1, pg. 5-16.
- Rif. 2 L. Amorosa "Qualche notizia sull'EEG" in Elettronica Flash, 1988 n° 4, pg. 49-52.
- Rif. 3 P. Svetz "The, of α , β , γ bioelectric measurements' in Electronic Design 16, Aug. 2 1975, pg. 68-92.
- Rif. 4 G.W. Horn "Le caratteristiche elettriche passive dei sistemi biologici" in Automazione e Automatismi, 1965 n° 4, pg. 5-15.
- Rif. 5 P. Zicko "New applications up for the versatile isolation amplifier" in Electronics March 27, 1972 pg. 96-100.
- Rif. 6 Ch. Burnaux "Amplificateurs d'instrumentation: principes et rèalisation" in Toute l'Electronique, Juin 1976, pg. 55-59.
- Rif. 7 G.W. Horn "La sicurezza e affidabilità degli strumenti elettromedicali" in Il Resto del Carlino, 14 novembre
 - G.W. Horn "Elettronica medicale: limiti ed incognite" in Elettronica Viva, 1985 nº 57, pg. 45.
- Rif. 8 G. Doyle "Designers of medical instruments face serious questions of safety" in Electronics, Febbraio 17, 1969 pg. 92-100.
- Rif. 9 G.W. Horn "Muscle Voltages move artificial hand" in Electronics Oct. 11, 1963 pg. 31-
 - G.W. Horn "Electro-control: an emg-controlled A/K prosthesis" in Medical and Biological Electronics, Vol. 10, 1971, pg. 61-73.

- Rif. 10 A. Nielsen "Matched optical couplers stabilize isolation circuit" in Electronics, May 15, 1975, pg. 98-99.
- Rif. 11 .C. Kossman "Recommendations for standardization of leads and specification in electrocardiography and vectorcardiography" in Circuitation, 1967, vol. 35 n°

0721/806487

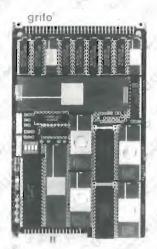
FRANCOELETTRONICA 0

contrassegno più





Famiglia di schede per il controllo e l'automazione industriale. Vasta scelta di CPU e periferiche sul BUS industriale ••••••



GPC® 68

General Purpose Controller 68.000

Non occorre sistema di sviluppo. 768 Kbyte di RAM-EPROM. Editor-Assembler-Debugger e PASCAL in ROM



GPC® 97

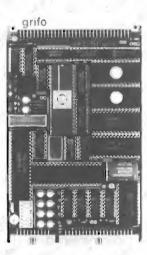
Non occurs sistems di sviluppo

Non occorre sistema di sviluppo. Monitor-Debugger, BASIC, PASCAL, in ROM.



PE 300 IL SUPERVELOCE

Programmatore di EPROM e Monochip Programma la 2764A in 8 secondi e la 27011 in 128 secondi. Previsto per Monochip tipo 8748, 8749, 8751, 8755, 8741, ecc.



GPC® 51

General Purpose Controller 8052 BASIC

Non occorre sistema di sviluppo. EPROM Programmer incorporato. Monitor Debugger Trace, FORTH, BASIC in ROM



40016 San Giorgio di Piano (BO) - Via Dante, 1 - Tel. 051/892052



PACKET:

INFORMAZIONI, PROBLEMI, NOVITA'

BANCA DATI PER RADIOAMATORI

IOPMW Paolo Mattioli

La schiera degli appassionati di questo modo nuovo di comunicare si va facendo sempre più numerosa.

Il sistema di collegamento con l'invio delle informazioni, che utilizza il metodo, ormai diffusissimo anche a livello commerciale, della trasmissione dati, con protocollo AX 25, preceduto da una A per amateur, (si utilizza il protocollo Bell 202 in VHF e il Bell 103 in HF), è velocissimo dato che viaggia a 1.200 baund in VHF e 300 baund in HF. Fra non molto questi parametri saranno elevati addirittura a 9.600 baud in VHF.

Il Packet è praticamente esente da errori in quanto vi è il controllo dei dati trasmessi e ricevuti (HDLC). Vengono trasmessi gruppi di 128 caratteri, trasformati in codice numerico polinomiale, detto Frame Check Sequence (FCS), che viene elaborato in un numero trasmesso unitamente ai dati. Tale numero viene rielaborato dalla stazione ricevente e paragonato. Se il paragone è uguale, il test viene accettato e l'RX darà l'OK al TX di inviare l'ACK (Nowledgement). In caso contrario la stazione ricevente richiederà di nuovo l'invio del testo.

Se l'elaborazione dei testi è un dato di velocità, relativo al "dattilografo", la trasmissione avviene in pochi attimi, per cui i QSO risultano lenti a seconda della velocità di battitura degli elaborati. Insomma non siamo più all'RTTY, dove i "bravi" operatori riescono a preparare la risposta mentre si formano le righe sul video trasmesse dall'interlocutore, ma a un sistema che è straordinariamente veloce. Per fare un paragone potremmo dire che nel caso dell'RTTY la tastiera è asservita al ricetrasmettitore, mentre in Packet è l'apparato ricetrasmittente asservito al computer.

Per andare in Packet, oltre alla stazione ricetra-

smittente completa, serve un calcolatore, generalmente un Commodore o un PC, o comunque un qualsiasi calcolatore con uscita dati seriale asincrona

Oltre a ciò serve un modem e l'interfaccia autocostruibile con poca spesa, unitamente ad un programma adeguato, ormai in libera circolazione. Vi sono poi vari TNC in vendita, per i quali vi è solo l'imbarazzo della scelta e in questo caso non bisogna autocostruirsi nulla e oltre al Packet vanno anche in CW, RTTY, Asci, Amtor e chi più ne ha più ne metta.

In Packet si possono trasmettere, oltre ai testi scritti, anche immagini SSTV, o perfino la voce sintetizzata. Inoltre il "mezzo" si presta benissimo alla trasmissione dei programmi, quando questi siano stati elaborati personalmente, (attenzione alla trasmissione di programmi "copiati", si potrebbero avere guai seri per via dei diritti d'autore). Per il Packet si possono ovviamente utilizzare tutte le frequenze radioamatoriali.

Attualmente il sistema Packet si avvale di una rete di ripetitori (Digipeaters) interconnessi tra loro, per cui un messaggio indirizzato ad un'altro radioamatore verrà lasciato nel "nodo" più a portata di mano e poi "automaticamente" ritrasmesso ai vari Digipeaters. L'intestatario del messaggio potrà richiedere al nodo più vicino il messaggio a lui indirizzato.

Il sistema è indubbiamente interessante, l'unico limite attuale è rappresentato da una carenza di coordinamento per cui i vari "ripetitori" nascono e muoiono senza posa.

Ovviamente i messaggi possono essere inoltrati per tratti diversi, utilizzando frequenze diverse, dalle HF ai GHz, potendo usufruire anche del sistema satelliti d'amatore.



Un problema del sistema Packet è dato dalle frequenze utilizzate in UHF dove vi è una sovrapposizione tra questo modo di trasmissione e i ponti FM. Questo fatto, che determina alcune dispute tra utenti dei due sistemi, lo si potrebbe risolvere molto facilmente.

Poiché i ripetitori UHF-FM non possono, in Italia, che utilizzare le attuali frequenze, autorizzate dal Ministero delle Poste, dato anche l'esiguità di gamma a disposizione, senza interferire il Sistema Satelliti, basterebbe che il Packet impegnasse in tutto il paese la frequenza attorno ai 433.990 MHz come avviene già in varie parti della Penisola, in questo caso senza arrecarsi reciproco fastidio con i ripetitori FM.

Purtroppo ciò non avviene sempre e capita spesso di leggere sul Packet polemiche che non dovrebbero esistere tra radioamatori, se si considera che la rete è collegata anche con l'estero.

Detto tutto questo, per dare ai futuri utilizzatori una rapida immagine della novità di trasmissione, restano invece da far conoscere le importanti prospettive che si trovano in avanzato stato di elaborazione e fra breve saranno concretizzate.

Il mezzo Packet non è certamente molto

idoneo per gli "usuali" QSO tra radioamatori, se non per sperimentarne la validità. Può essere invece un insuperabile mezzo di carattere tecnico-culturale per il "servizio di amatore", qualora divenga anche un sistema di banche dati, organizzate, non sporadicamente, riservate rigorosamente a contenuti tecnici inerenti la sperimentazione radioelettrica.

Si potrebbe insomma avere una sorta di "videotel" dei radioamatori, che potrebbero singolarmente accrescerne la biblioteca, inserendo dati da mettere a disposizione di tutti e che potrebbe abbracciare tutte le varie tematiche tecniche e di calcolo inerenti gli esperimenti radioelettrici ed informatici. Oltre Oceano si stanno già facendo cose del genere ed ora anche un gruppo di radioamatori italiani sta preparando qualcosa di molto serio in proposito, utilizzabile da tutti gli OM.

Si sta concretizzando un'iniziativa utile a tutti, che accrescerà indubbiamente il bagaglio culturale di ciascuno e il nostro prestigio anche all'estero. Inutile dire che tale iniziativa avrà quasi sicuramente anche l'appoggio delle autorità ministeriali e universitarie per gli importanti risvolti nell'ambito della ricerca scientifica.

Maurizio Staffetta

DUE

Due semplici circuiti per accessoriare la vostra automobile: una intermittenza per tergilunotto ad un impianto di luci cortesia a bassissimo assorbimento

Probabilmente, molti di voi si saranno accorti che durante una pioggia leggera, l'azionamento continuo del tergilunotto risulta inutile e dover continuamente premere l'interruttore per avviarlo e fermarlo, è oltremodo scomodo.

Il primo dei circuiti proposti, risolve questo problema, offrendo la possibilità di avere una spazzolata continua, oppure di avere una pausa di 5 s o di 15 s, tra una spazzolata del tergilunotto e l'altra.

Per ottenere questo, si fa uso, come vediamo in



ENTE FIERA

COMUNE DI MONTICHIARI PROVINCIA DI BRESCIA ASSOCIAZIONE RADIOAMATORI ITALIANI SEZIONE DI BRESCIA

3 a MOSTRA MERCATO RADIANTISTICO

Elettronica - Computer - Strumentazioni - Componentistica

15-16 Aprile 1989 CENTRO FIERISTICO MONTICHIARI

Ingresso al pubblico L.2.500 - Parcheggio gratuito Ristorante self-service all'interno per 500 persone

Centro Fieristico di Montichiari - Capannoni chiusi - 3000 posti macchina

Per prenotazioni ed informazioni della mostra Tel. 030/961148



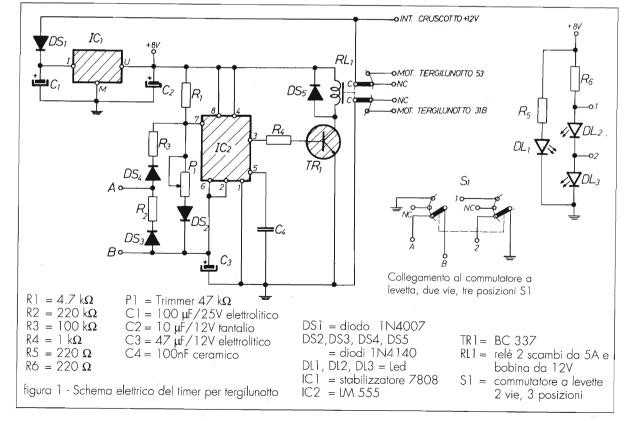




figura 1, di un temporizzatore integrato tipo LM 555, usato come multivibratore astabile.

Quando sul piedino 3 è presente il livello logico alto TR1 conduce, eccitando la bobina del relè RL1, che alimenta il motore del tergiliunotto.

Il livello logico alto sul piedino 3, permane per un tempo, regolabile con P1, dato dall'equazione:

$$T_{alto} = (R1 + P1) \cdot C3$$

Il trimmer P1, va regolato in modo tale che TR1 conduca per un tempo leggermente minore a quello necessario alla racchetta del tergilunotto di fare una spazzolata completa. Quando sul piedino 3 è presente il livello logico basso, TR1 è interdetto, il relè RL1 è diseccitato ed il motorino del tergilunotto è fermo.

Il livello logico basso sul piedino 3, permane per un tempo dato dall'equazione:

$$T_{basso} = R2 \cdot C3$$
 (per una pausa di 5 s)

$$T_{bassa} = (R2 + R3) \cdot C3 (per una pausa di 15 s)$$

Collegando il punto B a massa, cortocircuitando quindi C3, il piedino 3 permane a livello logico alto ed il motorino del tergilunotto gira continuamente.

Le tre possibilità di funzionamento appena descritte, sono attuate mediante il commutatore S1 che comanda anche l'accensione di tre LED.

Le luci di cortesia

Lasciando accesa la luce interna per circa 30s dopo aver chiuso la porta, hanno l'indubbio vantag-

gio di consentirvi di infilare comodamente la chiave nel cruscotto senza dover cercare l'interruttore interno per accendere la luce, con il rischio di dimenticarsi di spegnerla.

Il funzionamento si basa sul fatto che: la tensione tra l'interruttore a pulsante comandato dalla porta ed il telaio, vale +12V quando la porta è chiusa, OV quando la porta è aperta.

Guardando lo schema elettrico in figura 2, ci accorgiamo che nella prima condizione, TR2 conduce, l' uscita di G1 è a livello logico alto, C2 è carico a +12V e TR1 è interdetto, essendo le uscite di G2, G3, G4, G5, G6 a livello logico basso.

Quando apriamo la porta, TR2 si interdice mandando l'uscita di G1 a livello logico basso.

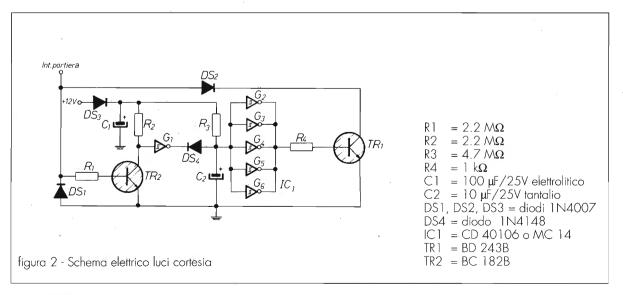
Questo provoca la scarica di C2 e di conseguenza le uscite di G2, G3, G4, G5, G6 vanno a livello logico alto, portando in conduzione TR1.

Quando la porta viene richiusa, TR2 va subito in conduzione, mandando a livello logico alto l'uscita di G1, permettendo a C2 di caricarsi attraverso R3.

Fintantochè la tensione ai suoi capi non supera la tensione di soglia delle porte G2, G3, G4, G5, G6, TR1 rimane in conduzione, mantenendo accesa la luce interna.

E' necessario però, mantenere in conduzione TR2: questo è ottenuto usando la caduta di tensione che si viene a creare sul catodo di DS1, data dalla somma della tensione di saturazione tra collettore ed emettitore di TR1 (0.2V) e della caduta ai capi di DS2, polarizzato direttamente (0.8 V).

Tale caduta di tensione, di circa 1V, è sufficiente per mantenere in conduzione TR2.





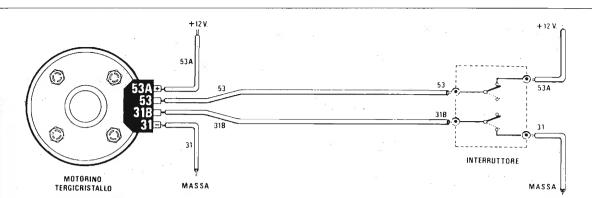


figura 3 - Normalmente al motorino del tergicristallo giungono 4 fili, due si collegano all'interruttore del cruscotto e gli altri due, un al positivo e l'altro a massa.

Realizzazione pratica

Per quanto riguarda l'intermittenza per il tergilunotto, occorre osservare che, generalmente, il motorino è collegato come in figura 3. Anche se sulla vostra auto non troverete i numeri che vedete indicati, avremo sempre i seguenti fili:

- Un filo collegato direttamente al +12V (53 A).
- Un filo collegato direttamente al telaio (31).
- Un filo che porta i + 1 2V quando inseriamo il tergilunotto, premendo l'apposito interruttore sul cruscotto (53).
- Un filo collegato al telaio, ma che rimane libero quando azioniamo il tergilunotto (3 1 B).

Occorre quindi individuare i due fili che, dall'interruttore sul cruscotto, vanno ai morsetti "53" e "31 B" del motorino, e tagliarli.

Dopodichè occorre collegare i quattro spezzoni di filo, nel seguente modo:

— Filo "53" (positivo): lo spezzone dalla parte dell'interruttore sul cruscotto va saldato al morsetto "+12" dello stampato, mentre lo spezzone dalla parte del motorino va saldato al morsetto "53" dello stampato.

— Filo "31 B" (massa): lo spezzone dalla parte dell'interruttore sul cruscotto va lasciato libero, mentre lo spezzone dalla parte del motorino va saldato al morsetto "31 B" dello stampato.

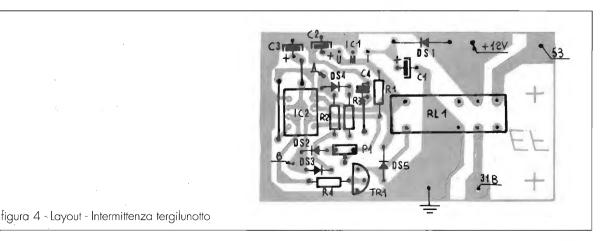
La massa dello stampato può essere presa dal filo "31", che entra nell'interruttore sul cruscotto.

Il commutatore S1 ed i LED di segnalazione, potranno essere sistemati in posizione accessibile e ben visibile.

Ricordo che è opportuno fissare su IC1 (contenitore TO-220), una piccola aletta di raffreddamento ad "U".

La disposizione dei componenti sullo stampato, è visibile in figura 4, dove le linee tratteggiate indicano ponticelli di filo di rame.

Per quanto riguarda le luci cortesia, occorre collegare il morsetto facente capo all'anodo di DS2, al filo che giunge dal pulsante sulla porta. La messa va collegata al telaio, mentre il morsetto "+12V" ad un



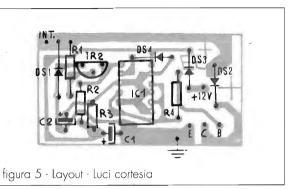


qualunque punto dove sia presente la tensione della batteria, anche quando togliamo la chiave.

L'assorbimento a riposo $(5 \div 10 \mu\text{A})$, è talmente basso che la vostra batteria non corre alcun pericolo.

Il transistor TR1 (contenitore TO-220), non necessita di alcuna aletta di raffreddamento, se si usano lam-

padine di non più di 10W. Occorre tuttavia avvitarlo allo stampato, per evitare che le vibrazioni possano danneggiarne i reofori, ma occorre lasciare 2 ÷ 3 mm di spazio tra le piste ed il corpo del transistor, che risulta montato dal lato delle piste di rame, come si può vedere in figura 5.



Bibliografia

E. TANB, D. SCHILLING: Elettronica integrata digitale. Gruppo Editoriale Jackson

National Semiconductor: Linear Databook 1980. Motorola Semiconductor: European CMOS Selection 1979.

Patrocinio:

AMMINISTRAZIONE COMUNALE ASSOCIAZIONE PRO-LOCO



MERCATINO

del Radioamatore

organizzato dall'Associazione Radioamatori Italiani Sezione di Castellana Grotte

Castellana Grotte (Ba) 8-9 aprile 1989

Mercaio Coperto - via Leuzzi

Recapiti: Segreteria Pro Loco, piazza Garibaldi (lel. 080-735191) Sezione ARI, P.B. 87 - 70013 CASTELLANA GROTTI (Bari)

Il «MERCATINO» è soprattutto un momento di incontro de ecchi e nuovi amici nel posto più caratteristico della Puglia.

Ad ogni visitatore verrà distribuito il biglietto d'ingresso gratuito alle «grotte», la cui fama e bellezza trascende i confini della nostra terra.

ANTENNA LOOP **CON SINTONIA A MOTORE**

Giancarlo Sfondrini. IW2AZL

Vi sono due LED, che permettono di visualizzare il funzionamento del motore stesso e segnalano quando il condensatore variabile ha raggiunto i fine corsa nei due sensi.

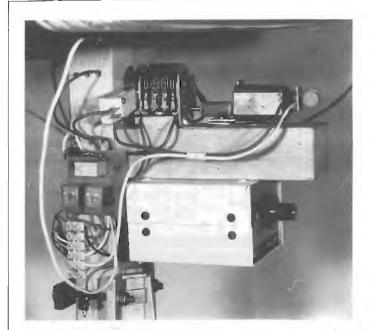
Come amplificatore, visto che il segnale è molto debole e tenendo conto della caduta che provoca il cavo di discesa, io ne ho usato uno già in mio possesso ma chiunque potrà usare quello che meglio crede; consiglio solo

Chiunque di voi che abbia sperimentato antenne a quadro per la ricezione delle onde medie, si sarà senz'altro reso conto di quanto sia scomodo a volte tenere questo tipo di antenna vicino al ricevitore, dal momento che deve essere sempre sintonizzata, specialmente se questa poi raggiunge certe dimensioni. Siccome sono anch'io appassionato di radioascolto e non potendo permettermi di tenere a portatà di mano l'antenna, ho pensato di collocare questa in solaio motorizzandone la sintonia con un minuscolo motore demoltiplicato e montato in modo coassiale tramite un bastoncino di legno all'albero del condensatore variabile.

Inoltre ho ampliato la gamma di ricezione alle onde lunghe, includendo o escludendo parte delle spire del loop tramite relé comandati dalla scatola controlli, questa naturalmente posta vicino al ricevitore. Come potete notare dallo schema, nella scatola trovano posto oltre all'alimentazione, che provvede ad alimentare anche l'amplificatore. i comandi del motore formati da due pulsanti, il deviatore d'antenna e gli interruttori per i relé.







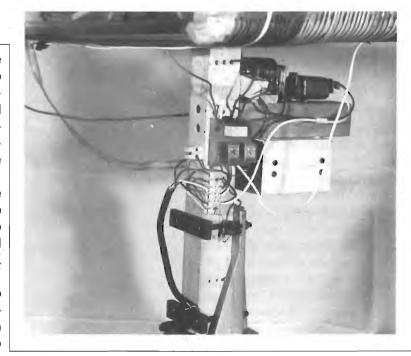
messo tutte le sezioni in parallelo. Comunque si possono usare
condensatori di qualsiasi tipo,
purché di una certa capacità e il
numero delle spire sarà in funzione, oltre alla capacità del
suddetto, alle dimensioni del
telaio. Per quello che riguarda le
prese intermedie, queste vanno
trovate sperimentalmente in
modo da poter coprire tramite i
relé tutta la gamma desiderata.
Potrebbe essere necessario,
come nel mio caso, l'inserimento o l'esclusione di una piccola



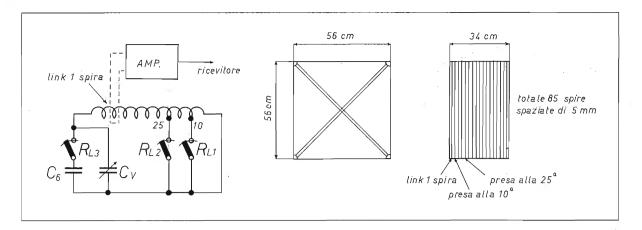
a coloro che abitano vicino alle antenne RAI, come nel mio caso di non spingere molto l'amplificazione, pena saturazione del tutto, anzi meglio sarebbe provvedere l'amplificatore di regolazione del guadagno per trovare il punto giusto.

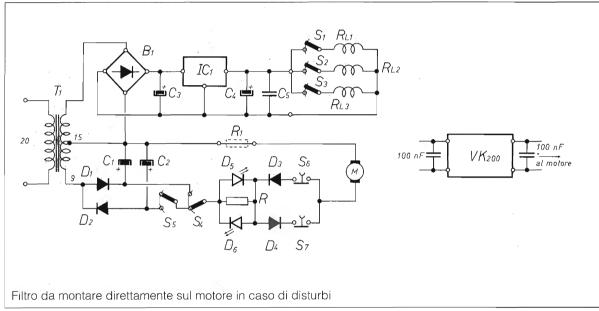
Due schemi di amplificatore semplici che penso siano molto validi allo scopo, si possono trovare a pag. 13 capitolo 39 del RADIO AMATEUR HANDBOOK edizione 1988.

Il condensatore variabile che ho usato, (a sua volta demoltiplicato) è stato recuperato da un sintonizzatore AM FM ed ho









capacità di valore fisso inseribile tramite relé RL3 per poter accordare nella parte bassa della gamma. Questo condensatore potrebbe avere una capacità intorno ai 100 pF.

Tutto l'insieme poi, è stato montato su un rotore d'antenna per poter dirigere questa per il massimo del segnale.

T1 = Trasformatore 220 - $9 \div 15 \text{ V}$

B1 = Ponte 1 amper

IC1 = Regolatore 12 volt

D1, D2, D3, D4 = Diodi 1N4001 o altro tipo, purché sopportino la corrente assorbita dal motore

C1, C2 = $100 \mu F$

 $C3 = 400 \, \mu F$

 $C4 = 10 \mu F$

C5 = 10 nFC6 = (vedi testo)

S1, S2, S3 = Interruttori

S4, S5 = Pulsanti

S6, S7 = Microswitch miniatura

D5, D6 = Diodi LED

R = Resistenza di valore adatto a creare ai suoi capi una caduta di tensione sufficiente ad accendere i diodi LED.

R1 = Necessaria solo in caso si voglia limitare il numero dei giri del motore, nel mio caso di valore di 15 ohm.

RL1, RL2, RL3 = Relé a 12 volt

Per l'avvoglimento del LOOP stesso, ho usato circa 190 metri di filo flessibile isolato in plastica da 1 mm²

Sperando di essere stato abbastanza chiaro, rimango a disposizione per eventuali chiarimenti.





Notizie da SIGMA Antenne

Redazionale

Continua l'impegno SIGMA Antenne per far fronte ai problemi di installazione antenne su auto, soprattutto se prive di grondaia.

Dopo la soluzione per fissaggio a portiera, già presentato sulle pagine di questa Rivista, ecco apparire un'altra soluzione alternativa sempre per chi non

ama praticare fori sull'auto.

Trattasi di una staffa. in acciaio inox, sagomata in modo tale da poter essere fissata sul cofano motore, o coperchio baule. senza dover appunto praticare nessun foro.

Viene fissata "a stringere", e le parti a contatto con la vernice sono dotate di materiale morbido, evitando così ogni danno alla carrozzeria.

La staffa è munita di accessori. regolabili, che le permettono di appoggiare sulla par-



te fissa della carrozzeria, quando, cofano o coperchio baule, sono abbassati. In tal caso, la staffa stessa, riceve un notevole rinforzo, rendendola ben solida

Nella foto, oltre ai particolari della staffa, viene dimostrata anche la soluzione di applicazione.

anche nei casi di coperchi di scarsa consistenza.



IMPARA A CASA TUA UNA PROFESSIONE VINCENTE specializzati in elettronica ed informatica.



on Scuola Radio Elettra puoi diventare in breve tempo e in modo pratico un tecnico in elettronica e telecomunicazioni con i Corsi: ELETTRONICA

per i giovani

• ELETTRONICA E TELEVISIONE tecnico in radio-telecomunicazioni

 TELEVISORE B/N E COLORE installatore e

riparatore di impianti televisivi ALTA FEDELTÀ tecnico dei sistemi amplificatori stereo HI-FI

• ELETTRONICA INDUSTRIALE elettronica nel mondo del lavoro

SPERIMENTALE l'elettronica

un tecnico e programmatore di sistemi a microcomputer-

• ELETTRONICA DIGITALE E MICROCOMPUTER

oppure programmatore con i Corsi: CO.BOL PL/I

programmatore su Personal

programmatore per Centri i Elaborazione Dati



TUTTI I MATERIALI, TUTTI GLI STRUMENTI, TUTTE LE APPARECCHIATURE DEL CORSO RESTERANNO DI TUA PROPRIETÀ.

Scuola Radio Elettra ti fornisce con le lezioni anche i materiali e le attrezzature necessarie per esercitarti subito praticamente, permettendoti di raggiungere la completa preparazione teorico-pratica e quindi intraprendere subito l'attività che preferisci. Potrai costruire interessanti apparecchiature che resteranno di tua proprietà e ti serviranno sempre.

PUOI DIMOSTRARE A TUTTI LA TUA PREPARAZIONE

Al termine del Corso ti viene rilasciato l'Attestato di Studio. documento che dimostra la conoscenza della materia che hai scelto e l'alto livello pratico di preparazione raggiunto.

E per molte aziende è un'importante referenza. SCUOLA RADIO ELETTRA ti dà la possibilità di ottenere la preparazione scolastica ne-

cessaria a sostenere gli ESAMI DI STATO presso istituti legalmente riconosciuti

Presa d'Atto Ministero Pubblica Istruzione n. 1391

SE HAI URGENZA TELEFONA ALLO 011/696.69.10 24 ORE SU 24



ra Scuola Radio Elettra, per soddisfare le richieste del mercato del lavoro, ha creato anche i nuovi Corsi OFFICE AUTOMATION "l'informatica in ufficio" che ti garantiscono la

preparazione necessaria ad un inserimento diretto all'uso del Personal Computer nell'industria, nel commercio e nella libera professione

5 Corsi modulari per livelli e specializzazioni Office Automation: • UTILIZZO DEL P.C. GESTIONE TESTI: WORDSTAR

 SISTEMA OPERATIVO: MS/DOS

• FOGLI ELETTRONICI: LOTUS 1 • 2 • 3

 GESTIONE ARCHIVI: dbase III Plus

I Corsi sono composti da manuali e floppy disck contenenti i programmi didattici. È indispensabile disporre di un PC. (IBM o IBM compatibile), se non lo possiedi già te lo offriamo noi a condizioni eccezionali.



Scuola Radio Elettra è associata all'AISCO (Associazione Italiana Scuole per Corrispondenza per la tutela dell'Allievo)

SUBITO A CASA TUA IL CORSO COMPLETO

che pagherai in comode rate mensili. Compila e spedisci subito in busta chiusa questo coupon Riceveral GRATIS E SENZA IMPEGNO tutte le informazioni che desideri

FACILE Perché il suo metodo di insegnamento è chiaro e di immediata comprensione. RAPIDA Perché ti permette di imparare tutto hene ed in poco tempo. COMODA Perché inizi il Corso quando vuoi tu, studi a casa tua nelle ore che più ti sono comode. **ESAURIENTE** Perché ti fornisce tutto il materiale necessario e l'assistenza didattica da parte di docenti qualificati per permetterti di imparare la teoria e la pratica in modo interessante e completo. GARANTITA Perché ha oltre 30 anni di esperienza ed è leader europeo nell'insegnamento a distanza. CONVENIEN-TE Perché puoi avere subito il Corso completo e pagarlo poi con piccole rate mensili personalizzate e fisse. PER TUTTI Perché grazie a Scuola Radio Elettra migliaia di persone come te hanno trovato la strada del successo.

SCUOLA RADIO ELETTRA È:

TUTTI GLI ALTRI CORSI SCUOLA RADIO ELETTRA:

IMPIANTI ELETTRICI E DI ALLARME

MOTORISTA

FLETTRALITO

• INTERPRETE

. LINGUE STRANIERE

DATTILOGRAFIA

SEGRETARIA D'AZIENDA

ESPERTO COMMERCIALE

TECNICO DI OFFICINA

ARREDAMENTO

ESTETISTA

PAGHE E CONTRIBUT

TECNICHE DI GESTIONE AZIENDALE

ASSISTENTE E DISEGNATORE EDILI

- IMPIANTI DI REFRIGERAZIONE.
- FOTOGRAFIA B/N E COLORE RISCAL DAMENTO E CONDIZIONAMENTO
- IMPIANTI IDRAULICI E SANITARI
- GIORNALISTA · IMPIANTI DI ENERGIA SOLARE TECNICHE DI VENDITA
 - . TECNICO E GRAFICO PUBBLICITARIO

• STILISTA DI MODA

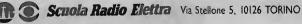
DISEGNO E PITTURA

- . OPERATORE PRESENTATORE GIORNALIST
- RADIOTELEVISIVO
- OPERATORI NEL SETTORE DELLE RAD
- E DELLE TELEVISIONI LOCALI
- CULTURA E TECNICA DEGLI AUDIOVISIVI
- VIDEOREGISTRAZION DISC-IOCKEY
- SCLIOLA MEDIA
- . LICEO SCIENTIFICO e- GEOMETRA
- MAGISTRALE DISEGNATORE MECCANICO PROGETTISTA
 - RAGIONERIA
 - MAESTRA D'ASILO
 - INTEGRAZIONE DA DIPLOMA A DIPLOMA



VIA STELLONE 5, 10126 TORINO

NOME		
N.	CAP	



uniden[®] PRO 330 e

Ricetrasmettitore CB 27 MHz AM - 40ch - 5W Numero di omologazione: DCSR/2/4/144/06/305746/ 0051505 del 10.12.88



MELCHIONI ELETTRONICA

Reparto RADIOCOMUNICAZIONI

Via P. Colletta, 37 - 20135 Milano - Tel. (02) 57941 - Telex Melkio I 320321 - 315293 - Telefax (02) 55181914

Dal TEAM ARI - Radio Club *«A. RIGHI»* Casalecchio di Reno - BO

«TODAY RADIO»

BEACON IS.....

Quante volte abbiamo sentito parlare di beacon, senza per lo meno chiederci che cosa sono o, più semplicemente, che utilità possano avere per la nostra attività radiantistica.

Così per chiarire gli eventuali dubbi che ci affliggono in merito, si è pensato di dedicare lo spazio di TODAY RADIO a questo argomento.

I "becons" o più semplicemente "radiofari", sono delle stazioni "trasmittenti automatiche".

Stazioni che emettono con continuità ovvero secondo temporizzazioni note, un segnale che permetta, dalla sua ricezione, di dedurre varie informazioni utili (per esempio la sua localizzazione).

Innanzi tutto, sono ovviamente costituite da un trasmettitore e da una logica di controllo che, secondo la sua complessità, si può limitare alla trasmissione ripetitiva di messaggi come può, coordinato da un ricevitore, permettere un uso interattivo del beacon stesso.

BEACONS 10 METRI 15 W (in revisione) VERTEN. оттеме, семеле 818 20W-2W ROBOT JN54QK 28.195 BOLOGNA, ITALIA 5/8 G.P. CROMBOROUGH, ENG. DiPolo N/S ST. PETERSBURG, FL. 28,200 KF4MS G.P. 75W 100W h+00,h+30 OLØIGI PREDIGTSTUHL, D Dipolo N/S 28, 201 LUSED (EB?) ARGENTINA. 5W KOSOJO DURBAN, RSA Dipolo N/S 100W h+00 h+30 28.200 28.205 DLØIGI PREDIGTSTUHL D 28.207.5 28.207.5 MSFKL VENICE, FL Verticale 10M (in revisione) KE4NL SARASOTA Verticale WALTOR MALBORO, MASS. Venticale 75W MAURITIUS K4KM2 ELIZABETHTOWN, KY Venticale 2011 ZD961 5 Fl. Yagi EBSRCI PALMA M. BALEART 14W I091RL 28,215 LU4X1 CAPO HORN (in revisione) GB3SX VE2TÉN CROWBOROUGH, ENG, CHICOUTIMI, CAN. h+25,h+55 28.200 28,217,5 818 окцанома, ок 5B4CY CYPRUS 28.220 . М9UXO НG2BHA CHICAGO, ILL. TAPOLCA, HUNGARY G.P. 28,222,5 28.227.5 28.230 PALMA M. BALEARI MT.CLIMIE, NZ 5/8 G.P. Dip.Vert. ZL2MHF 28.232 28.232,5 WZJPIZBZ SONOITICA, AZ 3 El.Yagi N/E G.P. KD4EC JUPITER, FL HAMILTON, BERMUDA 5/8 G.P. 10M FH17MM 28,240 OB4CK LIMA, PERU 28.240.5 5Z4ERR ZS1CTB CAPETOWN, RSA 1/4 Vent. 28,242,5 A92C EA3JA BAHRATN Dip. NW/SE BARCELLONA, E 28,246 28.247,5 EA2HB 28.248 K1BZ SPAIN G.P. Dip. Vert. 2 El Quad N F1A 28, 259 2216NB BULAWAYO, ZIMB. 4011 28.252/5 OH2 inattivo 28.252.5 VETTEN GREENSBORO, NO Verticale 28.253 MB4JHS G.P. Dip.Vert. LU1UG GRAL PICO, ARG. EES4DH KONSTANZ , W.G. 28.257.5 DKØTEN 28.260 VK5MI ADELAIDE, AUS. exVK2W3 28.262,5 VK2RS1 DURAL, AUS. 1/2 Vent. 28.264 VKERMA VKERTM PERTH, AUS. ALBANY, AUS. 28,266 28.268,5 W9KFO 28.270 ZS6PW EATON, IN PRETORIA, RSA Verticale 3 El.Yagi N 10W TEP-EXP 28,278 VK4RTI TOWNSVILLE, AUS ABIDJAN, I.COAST FREETOWN, S.LEONE Dip. Vert.



28.275 28.275	AL7GQ VESTEN	JACKSON, MISS.	Loop		114
28,277,5	DEGRAB	KIEL, W.GERM.	G.P.	F1A	10W J054GH
28.280	YVSAYV	CARACAS, VEN.	TH6 Beam	F18	10W EU-W-VK in 24 h
28,280	LUSEB	ARGENTINA			รม
28.284	KR1YE/B	HENRIETTA, NY	Dip.Vent.	AIA	4W
28,285		ADELAIDE IS. ANT.	V-Beam		8M
28.287,5	MSOWN	NASHVILLE, NC	G.P.	A1A	- 5W
28.287/5	H44SI	SOLOMON IS.			154
28.288	W2NZH	MOORESTOWN, NJ	G.P.		5W
28.290	VS6TEN	HONG KONG	Venticale	AIA	10W Mt.Matilda
28.292,5	JA2	Mt. ASAMA, GIAP.		F18	
28.292,5	LU2FFY	SAN JORGE, ARG.	G.P.		5W .
28.295	VU2BCN	MEM DELHI, INDIA			
28.296	MSVD	LAUREL, MD	Dip.Vert.		1.5W
29.300	PY28MI	S.PAULO. BRAZ.	G.P.	A1A	10W GG67IG
28.300	ZSILA	STILLBAY, RSA	3 El.Yagi NW	FIR	2014
28.302	ZS1STB	STILLBAY, RSA	Dipolo	F1A	5N
28.315	ZS6DN	IRENE, RSA	G.P.	F18	1001
28.325	DEGTOH.			2	
28.340	Z2JV				
28.888	W6IRT	HOLLYWOOD, CA	G.P.		5ผ
28.890	MD966E	FREEBURG, IL			
28.992	DLØNF	W. GERMANY	Delta Loop		1 W
28.992,5	DEGANN	MONTZBERG, W.GER.	Delta Loop	AIA	: 20N
29.266	Z22JV				

l'ascolto continuo Permette utili osservazioni sulla propagazione troposferica.

Come allocazione di frequenza è possibile trovarli già nelle bande decamtriche (specie nelle più alte) e trovare vasta popolarità nelle bande VHF, UHF e fino a 10 GHz (oltre non c'è nessuno che ascolta!).

Il modo di emissione è solitamente in CW con rari casi di RTTY (beacon che trasmettono bollettini telemetrici) e FM per le bande oltre il GHz (in via di conversione in CW).

Solitamente sono installati in posizione aperta che, se in decametriche vuol dire anche in mezzo ad una pianura, salendo di frequenza l'orientamento è quello di collocarli in cima a qualche rilievo dove la maggiore portata ottica ne accresce la possibilità di utilizzo.

Il messaggio trasmesso contiene, come previsto dal regolamento internazionale delle Telecomunicazioni, un identificativo del beacon dal quale, alla stregua di qualunque altra stazione OM, possiamo dedurre la "nazionalità".

In VHF e UHF, oltre al nominativo, spesso viene trasmesso il "locator" (WWL) nel quale la stazione stessa è installata e che ci permette, con un errore massimo di qualche chilometro, di saperne l'ubicazione e la distanza (QRB).

A questo punto dovrebbe essere intuitivo l'uso del beacon che può essere usato come un "OM compiacente" per fare prove di antenne, comparazioni, prove di "Preampli", ecc. a qualunque ora del giorno e della notte.

La loro bassa potenza è ideale per dare un'idea della propagazione verso la zona di nostro interesse.

CALL	MHz	MMZLOC QTH	⊕rF		mt.		
iT98		jm671×	30	omni	180		
	144.810						
	144.815						
17A							
10A							
	144.830						
	144.840						
	144.850						
i2M							
120							
iBA		Jm78wd	20	omni	1958		
iT9B	432.805	$jm671 \times$	59	north	180		
i 08							
i1H		in35sh	20	south	625		
	432.850						
i2B							
12H	432.870 432.875	jn55₫n	2	omni	990		
i2U	432.875	in45st	38	omni	1330		
173B	432.880	in65vr	- 5	omn1	420		
	432.890						
10H	432.900						
140	1296.815	in54PK	4	omni	444		
ilI							
i50	1296.850	Jn53dv	0,2	omni	38		
	1296.955						
i 1 J	2304,830	in35sh	20	south	625		
iik	5760.830	in35sh	0.4	south	625		
	10450.000						

Inoltre, la loro incessante attività, permette ad OM volonterosi una indagine propagativa di tipo statistico mettendo in evidenza fenomeni particolari che, per la momentanea assenza di traffico, passerebbero inosservati.



	FREQ.	CALL	QTH
	50.005	ZS2SĮX	Cape Province
	50.010	ZSISTB	Still Bay
Ν	50.015	SZ2DH	Atene
N I E	50.020	GB3SIX	1073TJ
	50.025	6Y5RC	Jamaica
N Ø	50,030	CT1WW	
7	50.035	ZB2VHF	IM76HE
	50.045	охзvнғ	GP600Q
ŭ	50.050	GBSNHQ	1091HQ
M O	50.055	LAISIX	Oslo
	50.060	GB3RMH	107700
	50.070	4U1 I TU	Gineura
	50.080	9H1SIX	JM65FV- Malta
	50.500	5B4CY	KM54PS

La banda dei 6 metri o 50-52 MHz è l'anello mancante di giunzione fra le Onde Corte e le VHF.

Poiché è ritornata all'uso radioamatoriale in alcuni Paesi europei, è il caso di cominciare a provare l'ascolto di questa interessante banda ed eventualmente, almeno per noi italiani, provare il QSO cross-band in 28 MHz.

Per ora in Europa ne approfittano ufficialmente i seguenti paesi: Inghilterra, Irlanda, Norvegia, Groenlandia, Portogallo, Gibilterra, Islanda, Malta, Grecia, Cipro e Olanda, in parte con licenze speciali in parte con concessioni definitive

Infine dal 1 Settembre 1988, per cinque anni, gli OM del Titano sono autorizzati a sperimentare, solamente in telegrafia, sui 50 MHz.

Ci sono poi beacon più evoluti che permettono studi particolari o la diffusione di bollettini (noti quelli dell'AMSAT), che trasmettono dati telemetrici (ad esempio quelli installati a bordo dei satelliti) o che permettono un rapporto interattivo con l'utente (ad esempio: IY4M).

Concludiamo qui non con l'idea di avere detto tutto (impossibile!) ma almeno qualcosa di utile (speriamo...) e completiamo queste note con alcune "Beacon List", nella prossima puntata illustreremo caratteristiche, funzionamento e uso del beacon robot "IY4M".

Buon ascolto a tutti. 73 da "Pigi", IW4BLG

LA MINACCIA DELL'OZONO

La recente scoperta di una potenziale minaccia di deterioramento dello strato di Ozono nella stratosfera, causato, in particolare, dai Clorofluorometani (CFM) liberati da bombole-spray e da industrie di frigoriferi che vaporizzano e diffondono gli aerosol nell'atmosfera, ha reso necessaria la costituzione del MAP (Programma della Media Atmosfera) avente carattere internazionale.

Tale programma, iniziato nel 1982, ha in progetto lo studio della struttura e della composizione della Media Atmosfera con ricerche ed esperimenti, per offrire un punto di riferiemnto anche ai non addetti ai lavori.

Il problema dell'Ozono riguarda anche i moderni aerei da trasporto supersonici.

Inizialmente si pensava che l'ozono stratosferico potesse invadere le cabine degli aerei e corrodere i materiali di gomma delle ruote e dei finestrini.

In seguito si scoprì che i gas di scarico degli aerei supersonoci stratosferici determinano la distruzione dell'Ozono.

L'Ozono che si trova vicino alla superfice terrestre, genera un inquinamento atmosferico chiamato "smog fotochimico", che è tossico per l'organismo umano; viceversa, l'Ozono presente nella media atmosfera svolge un ruolo importantissimo per la protezione della vita sulla terra.

Esso, infatti, assorbe quasi tutta la radiazione ultravioletta solare al di sotto di circa 300 nanometri e impedisce che questa radiazione nociva possa raggiungere la superficie terrestre.

Senza la protezione dello scudo costituito dall'Ozono, nessuna forma di vita animale potrebbe sopravvivere sulla terra, poiché la radiazione ultravioletta distruggerebbe i cromosomi del nucleo cellulare, impedendone la moltiplicazione.

Infatti l'eccessiva esposizione alla radiazione UV dà origine ad altri effetti dannosi come le scottature e i tumori della pelle.

Si può dire che la Natura protegge la vita sulla superficie della terra, mantenendo una idonea quantità di Ozono nella media atmosfera; di conseguenza, se dovesse variare tale quantità, cambierebbe di molto la vita come noi la conosciamo.

Ci sono parecchie attività, dovute all'uomo, che possono determinare variazioni significative dell'Ozono stratosferico.



Queste attività riguardano l'emissione di Ossido di Azoto (NOx) dagli aerei supersonici da trasporto. l'emissione di Clorofluorometani dai recipienti che vaporizzano aerosol e l'aumento di N_oO nell'atmosfera dovuto ai fertilizzanti agricoli.

La presenza dell'Ozono a quote superiori ai 30 km. è determinata da processi di natura prettamente chimica.

L'Ozono è prodotto da reazioni fra radiazione solare, ossigeno, ossidi di Azoto (NOx), Cloro (Clx) e l'indrogeno dispari (HOx).

Nella stratosfera se questi ultimi tre componenti aumentano di concentrazione. l'Ozono in contrapposizione diminuisce.

A livello del suolo invece, per l'aumentata immissione di prodotti inquinanti, la quantità di Ozono aumenta, specie nei mesi estivi di intensa radiazione solare, dando luogo a fenomeni di "smog fotochimico", altrettanto insidiosi di quelli prodotti dal riscaldamento domestico invernale.

Questo aumento provoca una consequente diminuzione della percentuale della radiazione riflessa, dando così luogo ad un incremento della temperatura (effetto "serra").

In sostanza i composti chimici che agiscono in maniera più considerevole sullo strato di Ozono sono nell'ordine: il metano, il Protossido di Azoto e l'Ossido di Carbonio.

Il Metano è un das che si forma dalla decomposizione di materiale organico e da processi di fermentazione e viene distrutto nell'atmosfera ad opera di reazioni chimiche con gli Ossidrili (OH); tuttavia le consequenze sul clima derivano dalla

sua relazione con gli Ossidi di Carbonio; se guesti aumentano, aumenta anche il Cloro, il quale distruage l'Ozono.

Il tempo di permanenza di questi gas è intorno agli 8 anni per il Metano e i 6 mesi circa per l'Ossido di Carbonio; appare quindi evidente come il Metano, per il suo lungo tempo di permanenza nell'atmosfera, possa distribuirsi più uniformemente e per rilevanti estensioni.

Il Protossido di Azoto (N_oO) si forma da processi di "denitrificazione" del terreno, tuttavia la produzione industriale immette ben 20 milioni di tonnellate di N_aO all'anno nell'atmosfera; l'aumento di questo gas porta ad una diminuzione dell'Ozono nella stratosfera: il suo tempo di permanenza è molto elevato e si aggira intorno ai 100 anni.

Durante il Simposio Quadriennale sull'Ozono svoltosi in Grecia dal 3 al 7 settembre 1984, si è potuto stabilire che si è ben lontani dall'ottenere dei buoni risultati, per quanto riguarda le previsioni delle tendenze a lungo termine di tale gas.

L'attendibilità di queste previsioni è resa più complessa dal fatto che l'Ozono è influenzato dalle sostanze liberate e disperse dall'attività umana.

È noto che le grandi variazioni dell'ozono totale si verificano durante il transito di sistemi frontali, mentre la sua distribuzione dipende dalla circolazione atmosferica.

Le variazioni dell'Ozono hanno una certa influenza sul clima, ma per verificare con maggiore esattezza questa relazione, occorrerà sviluppare

```
100 REM LISTATO PROGRAMMA
110 REM OZONO
120 PRINT"IMPOSTARE ANNO E CIFRA INIZIALE";
130 INPUT A.C.
150 PRINT"IMPOSTARE TASSO DI DECREMENTO";
180 PRINT"IMPOSTARE NUMERO ANNI DI PREVISIONE";
190 INPUT N
210 PRINT " ANNI",
                       "SPESSORE CM"
220 PRINT
230 PRINT A.C.
240 Ti=1+0.01*T
250 FOR I=1 TO N
260 A=A+1
270 C=C*T1
280 PRINT FLC
290 NEXT I
300 END
```



dei modelli tridimensionali e verificare ali effetti previsti.

precedenza, non sono ancora attendibili; tuttavia un aspetto importante contemplato in queste previsioni è rimasto costante: la diminuzione di Ozono in uno strato centrato a circa 40 km di altezza.

Un altro aspetto importante è dovuto alla produzione di Ossidi di Azoto e Idrocarburi durante l'inverno: questi sono fondamentali per la produzione di Ozono nella Troposfera, durante la primavera e nelle medie ed alte latitudini.

Questo aumento di Ozono troposferico è rilevante attorno ai principali centri industriali e si prevede che potrà eliminare in parte la diminuzione prevista causata da Cloro-fluorocarburi dell'atmosfera superiore.

Come si vede l'evoluzione di auesto fenomeno è ancora densa di interrogativi, a volte angosciosi, sul futuro della vita dell'uomo sulla terra.

Abbiamo ricavato con un semplice program-

ma di proiezione in Basic per Commodore C-64, l'evoluzione futura del deterioramento degli spes-Le previsioni teoriche, come già si è detto in sori dello strato di Ozono alla quota di 15 km.

> Partendo da una cifra iniziale dello spessore di 0.003 cm. (che è grosso modo quella attuale), si è potuto ricavare un dimezzamento dello strato per la metà degli anni 2000.

> Anche se queste previsioni possono apparire semplicistiche, sono dati che ci devono far riflettere; le autorità ed i dirigenti dei maggiori gruppi industriali dovranno anteporre, in alcuni casi, gli interessi della sopravvivenza a quelli della produzione.

73 da Mario Delmonte

N.d.R. - Anche perché, questi e i loro famigliari, non sono immuni alle consequenze vivendo nel nostro stesso pianeta. Il trincerarsi dietro lo "spauracchio" dei licenziamenti anziché ricorrere con urgenza ai ripari è quantomeno "incoscienza"

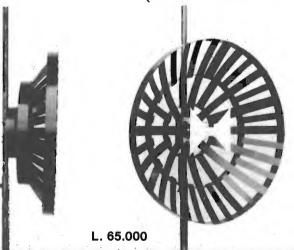
Sono anni ormai che la lampadina rossa si è accesa e lo stato (che siamo noi) dovrebbe intervenire senza dilungare i tempi ulteriormente.

ELETTRA

ZONA INDUSTRIALE GERBIDO - CAVAGLIÀ (VC) - TEL. 0161/966653

ANTENNA PARABOLICA IN VETRORESINA

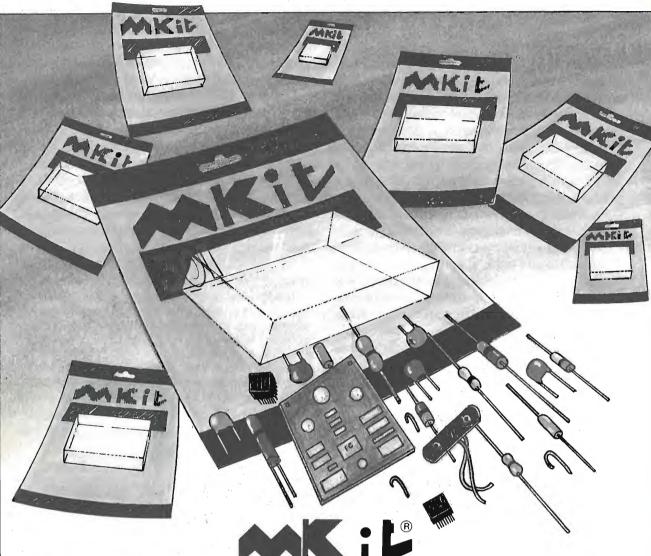
PER RICEZIONE BANDA IVa e Va (su richiesta banda IIIa)



CARATTERISTICHE

Diametro: 60 cm Guadagno: 14 dB Attacco dipolo con PL Peso 500 grammi Corredata di 5 metri di cavo a bassa perdita Indistruttibile alle intemperie Adatta per zone di difficile ricezione Ricezione ripetitori TV Completa di attacchi a polo Dato l'alto guadagno non necessita di nessun amplificatore Altissimo rapporto avanti-indietro

• COMPONENTISTICA • VASTO ASSORTIMENTO DI MATERIALE ELETTRONICO DI PRODUZIONE E DI MATERIALE SURPLUS • STRUMENTAZIONE • • TELEFONIA • MATERIALE TELEFONICO •



Quando l'hobby diventa professione

Professione perché le scatole di montaggio elettroniche MKit contengono componenti professionali di grande marca, gli stessi che Melchioni Elettronica distribuisce in tutta Italia.

Professione perché i circuiti sono realizzati in vetronite con piste prestagnate e perché si è prestata particolare cura alla disposizione dei componenti.

Professione perché ogni scatola è accompagnata da chiare istruzioni e indicazioni che vi accompagneranno, in modo semplice e chiaro, lungo tutto il lavoro di realizzazione del dispositivo.

Le novità MKit

- 385 Variatore/interruttore di luce a sfioramento. Carico max: 600 W - 220 V L. 30.000
- 386 Interruttore azionato dal rumore. Soglia di intervento del relé regolabile a L. 27.500 piacere
- 387 Luci sequenziali a 6 canali. 2 effetti: scorrimento e rimbalzo. Carico max: 1000 W per canale... L. 41.500
- **388 -** Chiave elettronica a combinazione Premendo 6 dei 12 tasti disponibili, si ottiene l'azionamento del relé Alimentazione: 12 Vcc L. 33,000

Reparto Consumer – 20135, Milano – Via Colletta, 37 – tel. (02) 57941

MELCHIONI **CASELLA POSTALE 1670 20121 MILANO**

informazioni sulla gamma MKit staccate e rispedite il tagliando all'indirizzo indicato e all'attenzione della Divisione Elettronica, Reparto NOME INDIRIZZO

Gli MKit Classici	
Apparati per alta frequenza	
304 - Minitrasmettitore FM 88 ÷ 108 MHz	L. 17.500
358 - Trasmettitore	ST. 17 (200)
FM 75 ÷ 120 MHz 321 - Minicevitore	L. 25.000
FM 88 ÷ 108 MHz	L. 15.000
366 - Sintonizzatore FM 88 ÷ 108 MHz	L. 25.000
359 - Lineare FM 1 W	L. 15.000
360 - Decoder stereo 380 - Ricevitore FM 88 ÷ 170 MHz	L. 18.000 L. 45.000
360 - NICEVILOTE FIVE 60 - 170 MINZ	L. 45.000
Apparati per bassa frequenza	
362 - Amplificatore 2 W	L. 15.000
306 - Amplificatore 8 W 334 - Amplificatore 12 W	L. 16.000 L. 23.000
381 - Amplificatore 20 W	L. 29.000
319 - Amplificatore 40 W 354 - Amplificatore stereo 8 + 8 W	L. 34.000 L. 36.000
344 - Amplificatore stereo	
12 + 12 W 364 - Booster per autoradio	L. 45.000
12 + 12 W	L. 42.000
 305 - Preamplific. con controllo toni 308 - Preamplificatore per microfon 	
369 - Preamplificatore universale	L. 11.500
322 - Preampl. stereo	1 16 000
equalizz. RIAA 367 - Mixer mono 4 ingressi	L. 16.000 L. 23.000
3	
Varie bassa frequenza	1 00 000
323 - VU meter a 12 LED 309 - VU meter a 16 LED	L. 23.000 L. 27.000
329 - Interfonico per moto	L. 26.500
307 - Distorsore per chitarra 331 - Sirena italiana	L. 14.000 L. 14.000
GO O O O O O O O O O O O O O O O O O O	2. 1 1.000
Effetti luminosi	
312 - Luci psichedeliche 303 - Luce stroboscopica	L. 43.000 L. 15.500
339 - Richiamo luminoso	L. 17.000
384 - Luce strobo allo xeno	L. 44.000
Alimentatori	
345 - Stabilizzato 12V - 2A 347 - Variabile 3 ÷ 24V - 2A	L. 17.000
347 - Variabile 3 ÷ 24V - 2A	L. 33.000
341 - Variabile in tens. e corr 2A	L. 35.000
Apparecchiature per C.A.	
302 - Variatore di luce (1 KW) 363 - Variatore 0 ÷ 220V - 1KW	L. 10.000
310 - Interruttore azionato dalla luce	L. 17.000 L. 23.500
333 - Interruttore azionato dal buio	L. 23.500
373 - Interruttore temporizzato - 250W	L. 17.500
374 - Termostato a relé	L. 23.000
376 - Inverter 40W	L. 25.000
Accessori per auto - Antifurti	
368 - Antifurto casa-auto	L. 39.000
316 - Indicatore di tensione per batteria	L. 9.000
337 - Segnalatore di luci accese	L. 9.500
375 - Riduttore di tensione per auto	L. 12.000
Apparecchiature varie	
301 - Scacciazanzare	L. 13.000
332 - Esposimetro per camera	1 33 000
oscura 338 - Timer per ingranditori	L. 33.000 L. 29.000
335 - Dado elettronico	L. 23.000
340 - Totocalcio elettronico 336 - Metronomo	L. 17.000 L. 9.500
361 - Provatransistor -	
provadiodi 370 - Caricabatterie NiCd -	L. 18.000
10/25/45/100 mA	L. 17.000
371 - Provariflessi a due pulsanti372 - Generatore di R.B. rilassante	L. 17.500 L. 17.000
377 - Termometro/orologio LCD 378 - Timer programmabile	L. 37.500
378 - Timer programmabile 379 - Cercametalli	L. 38.000 L. 19.000
382 - Termometro LCD con	
memoria	1 40 000
387 - Registrazione telefonica	L. 42.000
387 - Registrazione telefonica automatica	L. 42.000 L. 27.000

Troverete gli MKit presso i seguenti punti di vendita:

LOMBARDIA

Mantova - C.E.M. - Via D. Fernelli, 20 - 0376/29310 ● Milano - C.S.E. - Via Porpora, 187 - 02/230963 ● Milano - M.C. Elettr. - Via Plana, 6 - 02/391570 ● Milano -Melchioni - Via Friuli, 16/18 -Abbiategrasso - RARE - Via Omboni, 11 - 02/9467126 ● Cassano d'Adda - Nuova Elettronica - Via V. Gioberti, 5/A 0263/62123 • Corbetta - Elettronica Più - V.le Repubblica, 1 - 02/9771940 • Giussano - S.B. Elettronica - Via L. Da Vinci, 9 - 0362/861464 • Pavia - Elettronica Pavese - Via Maestri Comacini, 3/5 - 0382/27105 • Bergamo - Videocomponenti - Via Baschenis, 7 233275 • Villongo - Belotti - Via S. Pellico - 035/927382 Busto Arsizio - Mariel - Via Maino, 7 - 0331/625350
 Saronno - Fusi - Via Portici, 10 - 02/9626527
 Varese -Elettronica Ricci - Via Parenzo, 2 - 0332/281450

PIEMONTE - LIGURIA

Domodossola - Possessi & Ialeggio - Via Galletti, 43 0324/43173 • Novara - REN Telecom. - Via Perazzi, 23/B - 0321/35656 ● Castelletto Sopra Ticino - Electronic Center di Masella - Via Sempione 158/156 - 0362/520728 Verbania - Deola - C.so Cobianchi, 39 - Intra - 0323. 44209 ● Novi Ligure - Odicino - Via Garibaldi, 39 - 0143/ 76341 ● Fossano - Elettr. Fossanese - V.le R. Elena, 51 -0172/62716 ● Mondovi - Fieno - Via Gherbiana, 6 - 0174/ 40316 • Torino - FE.ME.T. - C.so Grosseto, 153 - 011 296653 • Torino - Sitelcom - Via dei Mille, 32/A - 011/8398189 • Ciriè - Elettronica R.R. - Via V. Emanuele, 2/bis - 011/9205977 • Pinerolo - Cazzadori - Piazza Tegas, 4 0121/22444 • Borgosesia - Margherita - P.zza Parrocchiale, 3 - 0163/22657 • Loano - Puleo - Via Boragine, 50 - 019/667714 • Genova Sampierdarena -SAET - Via Cantore, 88/90R - 010/414280

Montebelluna - B.A. Comp. Elet. - Via Montegrappa, 41 0423/20501 • Oderzo - Coden - Via Garibaldi, 47 - 0422/ 713451 • Venezia - Compel - Via Trezzo, 22 - Mestre 041/987.444 • Venezia - V&B - Campo Frari, 3014 - 041. 22288 • Arzignano - Nicoletti - Via G. Zanella, 14 - 0444/ 670885 • Cassola - A.R.E. - Via dei Mille, 13 - Termini 0424/34759 • Vicenza - Elettronica Bisello - Via Noventa Vicentina, 2 - 0444/512985 ● Sarcedo - Ceelve - V.le Europa, 5 - 0445/369279 ● Padova - R.T.E. - Via A. da Murano, 70 - 049/605710 • Chioggia Sottomarina B&B Elettronica - V.le Tirreno, 44 - 041/492989

FRIULI - TRENTINO-ALTO ADIGE

Monfalcone - PK Centro Elettronico - Via Roma, 8 - 0481, 45415 • Trieste - Fornirad - Via Cologna, 10/D - 040/ 572106 • Trieste - Radio Kalika - Via Fontana, 2 - 040/ 62409 • Trieste - Radio Trieste - V.le XX Settembre, 15 040/795250 • Udine - Aveco Orel - Via E. da Colloredo, 24/32 - 0432/470969 • Bolzano - Rivelli - Via Roggia, 9/B - 0471/975330 • Trento - Fox Elettronica - Via Maccani, 36/5 - 0461/984303

EMILIA ROMAGNA

Casalecchio di Reno - Arduini Elettr. - Via Porrettana 361/2 - 051/573283 • Imola - Nuova Lae Elettronica - Via del Lavoro, 57/59 - 0542/33010 ● **Cento** - Elettronica Zetabi - Via Penzale, 10 - 051/905510 ● **Ferrara** -Elettronica Ferrarese - Foro Boario, 22/A-B - 0532/902135 Rimini - C.E.B. - Via Cagni, 2 - 0541/773408
 Ravenna - Radioforniture - Circonvall. P.zza d'Armi, 136/A - 0544/ 421487 • Piacenza - Elettromecc. M&M - Via Scalabrini,

TOSCANA

Firenze - Diesse Elettronica - Via Baracca, 3 - 055/350871 • Firenze - P.T.E. - Via Duccio da Buoninsegna, 60 - 055/713369 • Prato - Papi - Via M. Roncioni, 113/A - 0574/21361 • Vinci - Peri Elettronica - Via Empolese, 12 -21301 • Vindi - Peri Leiturnica - va Empolese, 12-Sovigliana - 0571/508132 • Viareggio - Elettronica D.G.M. - Via S. Francesco - 0584/32162 • Lucca -Biennebi - Via Di Tiglio, 74 - 0583/44343 • Massa -E.L.C.O. - G.R. Sanzio, 26/28 - 0585/43824 • Carrara (Avenza) - Nova Elettronica - Via Europa, 14/bis - 0585. 54692 • Siena - Telecom. - V.le Mazzini, 33/35 - 0577/ 285025 - Lívorno - Elma - Via Vecchia Casina, 7 - 0586/ 37059 • Piombino - BGD Elettron. - V.le Michelangelo. 6/ 8 - 0565/41512

MARCHE - UMBRIA

Fermignano - R.T.E. - Via B. Gigli, 1 - 0722/54730 • Macerata - Nasuti - Via G. da Fabriano, 52/54 - 0733/ 30755 • Terni - Teleradio Centrale - Via S. Antonio, 46

Cassino - Elettronica - Via Virgilio, 81/B 81/C - 0776/ 49073 • Sora - Capoccia - Via Lungoliri Mazzini, 85 -0776/833141 • Formia - Turchetta - Via XXIV Maggio, 29 0771/22090 • Latina - Bjanchi P.le Prampolini, 7 0773/499924 ● **Terracina** - Cittarelli - Lungolinea Pio VI, 42 - 0773/727148 ● **Roma** - Diesse - C.so Trieste, 1 - 06/ 867901 • Roma - Centro Elettronico - via T. Zigliara, 41 - 06/3011147 • Roma - Diesse Elettronica - L.go Frassinetti, 12 - 06/776494 • Roma - Diesse Elettronica Via Pigafetta, 8 - 06/5740648 • Roma Diesse Elettr. V.le delle Milizie, 114 - 06/382457 • Roma - GB Elettronica - Via Sorrento, 2 - 06/273759 • Roma Giampa - Via Ostiense, 166 - 06/5750944 • Roma Rubeo - Via Ponzio Cominio, 46 - 06/7610767 ● Roma - T.S. Elettronica - V.le Jonio, 184/6 - 06/8186390 ● Anzio - Palombo - P.zza della Pace, 25/A - 06/9845782 • Colleferro - C.E.E. - Via Petrarca, 33 - 06/975381 • Monterotondo - Terenzi - Via dello Stadio, 35 - 06/ 9000518 • **Tivoli** - Emili - V.le Tomei, 95 - 0774/22664 • Pomezia - F.M. - Via Confalonieri, 8 - 06/9111297 • Rieti - Feba - Via Porta Romana, 18 - 0746/483486

ABRUZZO - MOLISE

Campobasso - M.E.M. - Via Ziccardi, 26 - 0874/311539 Isernia - Di Nucci - P.zza Europa, 2 - 0865/59172 ● Lanciano - E.A. - Via Macinello, 6 - 0872/32192 Avezzano - C.E.M. - Via Garibaldi, 196 - 0863/21491 • Pescara - El. Abruzzo - Via Tib. Valeria, 359 - 085/50292 • L'Aquila - C.E.M. - Via P. Paolo Tosti, 13/A - 0862/

CAMPANIA

Ariano Irpino - La Termotecnica - Via S. Leonardo, 16-0825/871665 • Barano d'Ischia - Rappresent. Merid. - Via Duca degli Abruzzi, 55 • Napoli - L'Elettronica - C.so Secondigliano, 568/A - Second. • Napoli - Telelux - Via Lepanto, 93/A - 081/611133 • Torre Annunziata - Elettronica - Old - Vice - Victoria - 274/02 Elettronica Sud - Via Vittorio Veneto, 374/C - 081/ 8612768 • Agropoli - Palma - Via A. de Gaspari, 42 - 0974/823861 • Nocera Inferiore - Teletecnica - Via Roma, 58 - 081/925513

PUGLIA - BASILICATA

Bari - Comel - Via Cancello Rotto, 1/3 - 080/416248 • Barletta - Di Matteo - Via Pisacane, 11 - 0883/512312 • Fasano - EFE - Via Piave, 114/116 - 080/793202 • Brindisi - Elettronica Componenti - Via San G. Bosco, 7/9 · 0831/882537 • Lecce - Elettronica Sud - Via Taranto, 70 - 0832/48870 • Trani - Elettr. 2000 - Via Amedeo, 57 - 0883/585188 • **Matera** - De Lucia - Via Piave, 12 -

Crotone - Elettronica Greco - Via Spiaggia delle Forche, 12 0962/24846 • Lamezia Terme - CE.VE.C Hi-Fi Electr. -Via Adda, 41 - Nicastro

 Cosenza - REM - Via P. Rossi. 141 - 0984/36416 • Gioia Tauro - Comp. Elettr. Strada Statale 111 n. 118 - 0966/57297 • Reggio Calabria Rete - Via Marvasi, 53 - 0965/29141

Acireale - El Car - Via P. Vasta 114/116 • Caltagirone -Ritrovato - Via E. De Amicis, 24 - 0933/27311 • Catania Tudisco - Via Canfora, 74/B - 095/445567 ● Ragusa -Bellina - Via Archimede, 211 - 0932/23809 • Siracusa -Elettronica Siracusana - V.le Polibio, 24 - 0931/37000 • Caltanisetta - Russotti - C.so Umberto, 10 - 0934/ 259925 • Palermo - Pavan - Via Malaspina, 213 A/B 091/577317 • Trapani - Tuttoilmondo - Via Orti, 15/C 0923/23893 • Castelvetrano - C.V. El. Center - Via Mazzini, 39 - 0924/81297 • Alcamo - Calvaruso - Via F. Crispi, 76 - 0924/21948 • Canicatti - Centro Elettronico - Via C. Maira, 38/40 - 0922/852921 • Messina - Calabrò V.le Europa, Isolato 47-B-83-0 - 090/2936105 • Barcellona - EL.BA. - Via V. Alfieri, 38 - 090/9722718

SARDEGNA

Alghero - Palomba e Salvatori - Via Sassari, 164 • Cagliari - Carta & C. - Via S. Mauro, 40 - 070/666656 ● Carbonia - Billai - Via Dalmazia, 17/C - 0781/62293 • Macomer - Eriu - Via S. Satta, 25 • Nuoro - Elettronica -Via S. Francesco, 24 • Olbia - Sini - Via V. Veneto, 108/B - 0789/25180 • Sassari - Pintus - zona industriale Predda Niedda Nord - Strad. 1 - 079/294289 • Tempio Manconi e Cossu - Via Mazzini, 5 - 079/630155

Presso questi rivenditori troverete anche il perfetto complemento per gli MKit: i contenitori Retex. Se nella vostra area non fosse presente un rivenditore tra quelli elencati, potrete richiedere gli MKit direttamente a MELCHIONI-CP 1670 - 20121 MILANO.

ERRATA CORRIGE

CAPACIMETRO DIGITALE (E.F. nº 1/89 pagina 23)

Causa di un funesto scambio tra fogli appartenenti al "progetto" dell'articolo, contenente un oceano di errori, e fogli invece appartenenti alla stesura definitiva, il CAPACIMETRO DIGITALE vede la sua versione definitiva e coerente, solamente se, il Lettore seguirà le seguenti istruzioni.

Si ricorda comunque che i C.S. sono esatti e che quello relativo al blocco di visualizzazione è stato omesso perché di soluzione generica e facilmente reperibile.

Nello schema a blocchi qui riportato e modificato rispetto la versione esposta sulla Rivista, compare un selettore a 6 posizioni anziché =5= ed un modulo "k" in più, in modo da poter scegliere fra sei frequenze.

Anche nello schema a pagina 25 doveva comparire un commutatore a 6 posizioni; la posizione mancante, che sarebbe contraddistinta dal n° 7, segue naturalmente quella contraddistinta dal n° 6.

In questa posizione mancante non si dovrà effettuare alcun collegamento, ma la sua mancanza non permette di avere la portata "E7".

I numeri che contrassegnano le posizioni, rappresentano appunto gli esponenti (vedere pag. 23). In oltre l'elenco componenti riporta integrati inesistenti sullo schema e pertanto va letto in questo modo: IC1= 7815 - IC2= 7805 - IC3= F9368 (4 pezzi) - IC4= 4511 - IC5= 74LS90 (4 pezzi).

Attenzione: è possibile impiegare i 4511 al posto dei 9368 risparmiando in kilolire e in milliampere, ma occorre inserire in serie a ciascun segmento una resistenza da 220 ohm; in oltre i piedini 3 e 4 devono essere collegati al più 5V, mentre la linea latch-enable che nei 9368 è collegata ai piedini 3, deve essere invece collegata ai piedini 5 dei 4511.

Questo schema è il più martoriato, pertanto viene riprodotto nella sua versione corretta. I piedini 1, 7, 8, 9, 15 di IC3 sono collegati a massa contrariamente a quanto è nella prima versione. A proposito, i piedini 8 di IC2 ÷ 4 e tutti i piedini a loro collegati mancavano sullo schema del collegamento a massa. Il 12 di IC2 ed il 12 di IC5 sono collegati al 10 di IC3 anziché al 14; il 14 è collegato al 2 (sempre IC3) ed all'1 di IC5; il 6 di IC3 va al 10 di IC4 ed al 5 di IC5; il 14 ed il 2 di IC4 vanno al 2 di IC5; il 6 di IC4 al 4 di IC5 che non è collegato a massa.

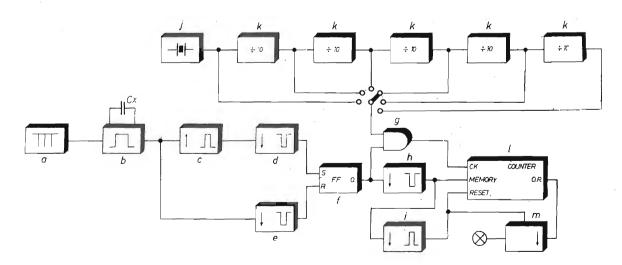
Nello schema di pagina 27 il resistore variabile R8 in serie con R7 era in realtà R6 come indicato nello schema qui riprodotto, un potenziometro 10 giri da montare sul pannello per l'azzeramento con il cursore collegato ad un estremo.

IC2 recava addirittura due piedini 5.

Non è un prodigio, ma un ennesimo errore, il piedino collegato al + 15V assieme al piedino 4 è il piedino 8 (vedi nuovo schema).

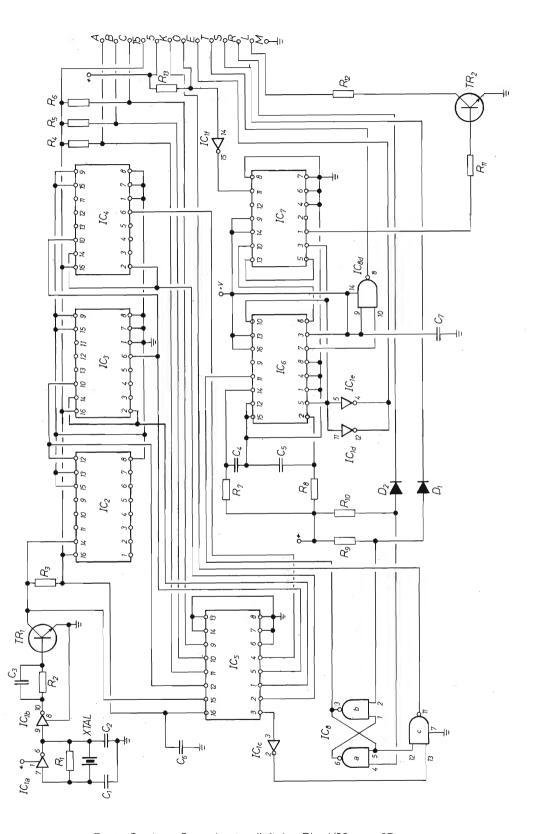
Precisiamo che i circuiti s'ampati pubblicati a pagina 88 sono esatti ed appartengono ad una piastrina doppia faccia. Quello con il pettine per il connettore è il lato "Solder" (saldatura) mentre l'altro è il lato componenti.

Ci scusiamo vivamente



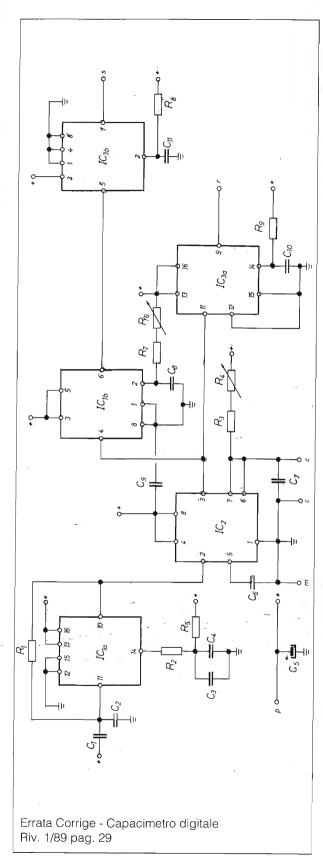
Errata Corrige - Capacimetro digitale - Riv. 1/89 pag. 24

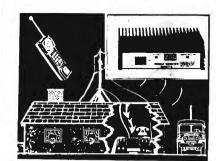




Errata Corrige - Capacimetro digitale - Riv. 1/89 pag. 27







9-12,30 - 15-18

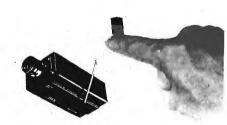
022 Castelvetrano 44574 - TELEX 910306

68 - 910 (0924)

GPO BOX 16 TELEFONO (

SISTEMI DI AMPLIFICAZIONE

Incrementano notevolmente la portata di qualunque telefono senza fili, vari modelli disponibili, con diversi livelli di potenza, trovano ampia applicazione in tutti i casi sia necessario aumentare il raggio di azione; potenze da pochi watt fino ad oltre 100 W.



MICROTRASMITTENTI IN FM

Si tratta di trasmettitori ad alta sensibilità ed alta efficienza. Gli usi di detti apparati sono illimitati, affari, vostro comodo, per prevenire crimini, ecc. la sensibilità ai segnali audio è elevatissima con eccellente fedeltà. Sono disponibili vari modelli con un raggio di copertura da 50 metri fino a 4/5 km, la frequenza di funzionamento va da 50 a 210 MHz.

MICRO RADIOTELECAMERA

Permette di tenere sotto controllo visivo un determinato ambiente via etere e senza l'ausilio di cavi, vari modelli disponibili con portate da cento metri fino a dieci chilometri, disponibili modelli video più audio.

Cercate un

RACAL RA17L?

Vi serve un

RACAL RA17L?

potrete trovarne pochi esemplari, presso:

DOLEATTO snc

10121 TORINO - Via S. Quintino, 40 Tel. 011-51.12.71 - 54.39.52.

20124 MILANO - Via M. Macchi. 70 Tel. 02-66.93.88



GENERATORE DI FUNZIONI A LARGA BANDA

Emanuele Bennici

Il circuito generatore di funzioni descritto, permette di realizzare uno strumento di buone caratteristiche, a larga banda e di costo limitato.

La costruzione è alla portata di tutti, essendo state ridotte al minimo le tarature ed i circuiti critici.

Caratteristiche

Frequenza del segnale in uscita: 1 Hz - 500 kHz in 6 bande fortemente sovrapposte; rapporto fmin/fmax = 1: 12.

Forme d'onda del segnale: quadra, triangolare, sinusoidale.

Tempo di salita dell'onda quadra: circa 150 nSec.

Ampiezza del segnale:

2 Vpp max per le tre forme d'onda, costanti in tutto il range di frequenza; attenuazione a scatti rapporto 1: 1 / 1: 10 / 1: 100 e regolazione continua dell'ampiezza.

Impedenza di uscita:

600 ohm nominali; ± 10%, con protezione contro il cortocircuito.

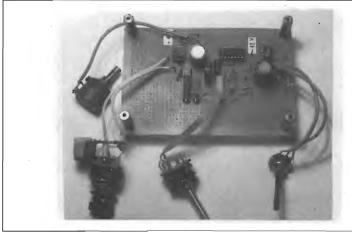
> Alimentazione: duale ± 12 Vcc.

Inoltre, possibilità di modulazione di freguenza o di sweep per oltre una ottava con alta linearità; possibilità di impiego come VCO per sistemi PLL.

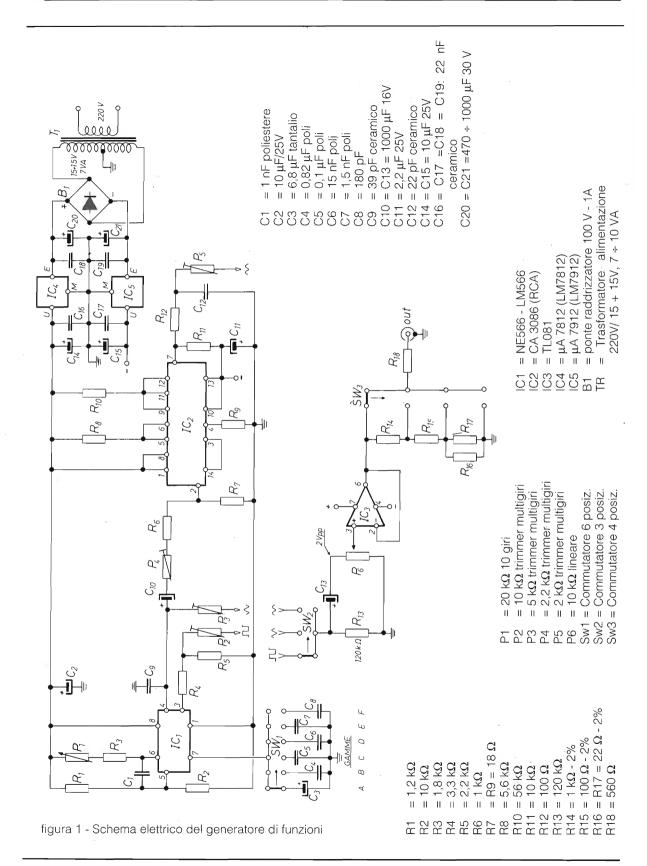
Premesso, intanto che il tutto era stato inizialmente progettato e realizzato a scopo sperimentale per ottenere qualcosa di diverso dal consueto generatore con integrato XR 2206, tra l'altro piuttosto costoso e non sempre reperibile, si è ottenuto alla fine un buon circuito che

presenta, tra i suoi pregi, la costanza assoluta dell'ampiezza di uscita per tutta la larghezza di banda, la regolazione di frequenza molto precisa, nonché la commutazione delle varie gamme con condensatore unico riferito a massa: ciò rende meno critico il cablaggio e le commutazioni con impiego senza problemi di condensatori elettrolitici.

Tra gli inconvenienti, il tempo di salita dell'onda quadra non









bili vengono normalizzate ad una ampiezza di 2 Vpp tramite i trimmer P2, P3, P5 collegati, di volta in volta tramite il commutatore Sw2, al potenziometro P6 di regolazione dell'ampiezza.

L'integrato IC3 (TL081), connesso ad inseguitore a guadagno unitario, disaccoppia i circuiti generatori dall'attenutatore d'uscita ad impedenza costante, che consente di ottenere ampiezze ben definite delle varie forme d'onda, con attenuazione decadica.

4) Alimentatore

È un circuito con integrati regolatori a + 12V e —12V, e non merita alcun commento.

Costruzione

Poiché il progetto era nato inizialmente come lavoro sperimentale la costruzione è stata intrapresa e definita su basetta in vetronite forata, passo 1/10, con bollini ramati, dimensioni 130 x 90 mm.

Le connessioni tra i componenti sono state effettuate con filo di rame stagnato da 0,5 mm di diametro, saldato da punto a punto. Poiché la disposizione dei componenti è stata studiata con una certa cura anticipatamente, il montaggio è risultato molto pulito e di rapida esecuzione.

In fotografia sono individuabili i principali componenti ed, eventualmente, potrà essere ricavato un disegno per circuito stampato senza eccessive difficoltà.

La costruzione è alla portata di tutti, occorre però tenere presenti taluni accorgimenti:

a) I condensatori C34 C8

vanno montati direttamente sul commutatore Swl tramite un anello in filo di rame rigido che funge da appoggio meccanico e ritorno comune di massa.

- b) I collegamenti ai piedini 5 e 6 di ICI devono essere brevi e a bassa capacità parassita.
- c) Effettuare con cavetto schermato sottile i collegamenti ai potenziometri P1 e P6.
- d) I condensatori di disaccoppiamento C2 e C11, al tantalio, devono essere connessi come indicato nello schema, cioè a ridosso, rispettivamente, di IC1 (pin 8) e IC2 (pin 13). Nel prototipo sono stati montati nella parte inferiore della basetta.
- e) Impiegare trimmer multigiri per P2, P3 e P5 e selezionare col multimetro digitale le resistenze da R14 ad R17.

La sistemazione meccanica del generatore è ancora in corso, in quanto intendo costruirne una versione definitiva con frequenzimetro incorporato.

Taratura

Premesso che, a meno di banali errori di montaggio, il funzionamento dovrà essere immediato, per la taratura è comunque indispensabile l'impiego di un oscilloscopio.

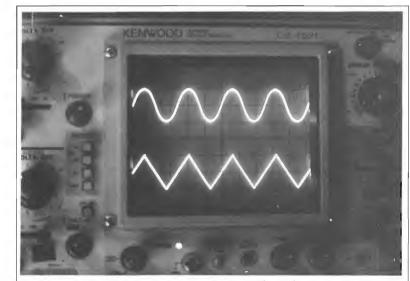
Si procederà come seque:

- a) Portare P1 a circa 1/3 della resistenza e Sw1 su gamma D.
- b) Selezionando le varie forme d'onda con Sw2, regolare P2 e successivamente P3 per avere 2 Vpp ai capi di P6.
- c) Con Sw2 su sinusoide regolare P4 per la migliore forma d'onda senza tenere conto dell'ampiezza. Indi tarare P5 per una ampiezza di 2 Vpp ai capi di P6. Eventualmente ripetere le regolazioni.
- d) Portando il probe dell'oscilloscopio al connettore di uscita verificare il corretto funzionamento dell'attenutore Sw3 nonché il funzionamento generale su tutto il range di frequenza.

Qualunque problema dovesse insorgere sono a disposizione per consigli e chiarimenti.

Bibliografia

1) Signetics Data Book: Analogue Circuits.





è dei più brevi essendo condizionato dalla semplicità del buffer di uscita, inoltre la forma d'onda si deteriora leggermente nella gamma di frequenza più alta

In figura 1 è riportato lo schema completo del generatore, di cui possiamo distinguere 4 blocchi fondamentali.

1) Oscillatore

È il cuore di tutto il circuito ed è costituito dal NE566 (lc 1), non certo nuovissimo ma sempre valido integrato ad 8 pin di semplice impiego, la cui frequenza di oscillazione può essere programmata tramite un condensatore (pin 7), una resistenza (pin 6), una tensione (pin 5), secondo le raccomandazioni della Signetics.

Nel nostro caso, il banco di condensatori commutati al pin 7 determina 6 gamme di frequenza fortemente sovrapposte, precisamente: Ovviamente, dato che il potenziometro multigiri non consente di avere una scala di frequenza segnata sul pannello, questo generatore deve essere abbinato ad un frequenzimetro digitale.

La tensione al pin 5, mantenuta normalmente fissa a 10,7 V per mezzo del partitore resistivo, può essere fatta variare per ottenere una modulazione di frequenza, uno sweep oppure un VCO per sistemi ad aggancio di fase.

Complessivamente l'oscillatore base garantisce una deriva termica tipica di 300 ppm/°C, il che corrisponde, ad esempio, ad una variazione di frequenza di 30 Hz a 10 kHz, se la temperatura varia di 10°C.

Le forme d'onda generate da ICI sono la triangolare e la quadra, disponibili, tramite emitter follower, rispettivamente al pin 4 ed al pin 3.

Il condensatore C9 sull'usci-

Gamma	 Freque	nza min.	Frequenza max.					
A	1	Hz	12	Hz				
В	8,3	Hz	100	Hz				
С	75	Hz	900	Hz				
D	625	Hz	7,5	kHz				
Е	5	kHz	60	kHz				
F	41	kHz	500	kHz				

Il potenziometro PI che determina la variazione continua di frequenza entro ciascuna gamma, è un modello prefessionale a 10 giri che consente una regolazione molto precisa e ripetibile della frequenza generata. Sconsiglio caldamente l'uso di potenziometri normali di dubbia qualità, anche se più economici.

ta pin 4 è stato previsto per eliminare certi rapidi impulsi di tensione che si possono presentare all'istante della commutazione tra i tratti ad opposta pendenza nell'onda triangolare.

Analogamente, il condensatore CI, consigliato da mamma Signetics, serve ad evitare oscillazioni parassite.

2) Convertitore triangolo seno

È un circuito progettato appositamente per il nostro generatore, che ha funzionato in maniera egregia e senza problemi di sorta. Esso si basa sulla non linearità della caratteristica di trasferimento corrente/tensione di una coppia differenziale di transistori; questa, sotto opportune condizioni di pilotaggio e di polarizzazione, sagoma una forma d'onda triangolare rendendola molto simile ad una sinusoide con una distorsione, in condizioni ottimali di regolazione, non superiore al 2%.

Poiché il metodo può essere di utilità più generale, se ne riporta in Appendice una descrizione particolareggiata.

Per implementare praticamente il convertitore ho impiegato un integrato CA3086 (IC2) che consiste in un array di 5 transistori su unico substrato monolitico; ciò assicura un appaiamento delle caratteristiche ottimale anche nei confronti delle variazioni di temperatura, con la massima simmetria circuitale.

La rete B₁₂ - C₁₂ sulla uscita sinusoidale neutralizza l'eventuale tendenza ad oscillazioni parassite in alta frequenza dello stadio di uscita.

Il partitore variabile formato da P4, R6, R7 provvede a trasformare l'ampiezza del segnale triangolare di ingresso e la relativa impedenza equivalente fino a valori adeguati ad un funzionamento ottimale del circuito, secondo i criteri esposti in Appendice.

3) Stadio normalizzatore d'ampiezza, buffer, attenuatore

Le tre forme d'onda disponi-

- 2) J. Lidgey: The tale of long-tail pair Wirelless World, settembre 1985, pag. 74.
- 3) L. Fusi: Generatori di funzione, Elettronica Oggi, n. 20, 1986, pag. 40.

Appendice

Per un transistore singolo, funzionante in regione attiva a temperatura ambiente, la corrente di collettore Ic è legata alla tensione base-emettitore V_{BE} da una relazione del tipo, approssimato, della sequente:

$$I_c \simeq I_s \bullet exp\left(\frac{V_{BE}}{V_T}\right)$$
 (1)

in cui $I_s \simeq 10^{-13} \text{ e V}_t \simeq 25 \text{ mV}.$

Per un circuito differenziale come quello di figura A1) se $V_{B1} = 0$ allora $Ic_1 = Ic_2 = I_0/2$; se V_{B1} non è nullo allora Ic_1 e Ic_2 differiranno, mentre la loro somma sarà sempre pari a lo.

Se i due transistori sono esattamente appaiati la (1) si applica con gli stessi coefficienti ad entrambi per cui si può scrivere:

$$\begin{cases} \frac{V_{B1}}{V_T} = ln \frac{I_{C1}}{I_{C2}} \\ I_{C1} + I_{C2} = I_c \end{cases}$$

In definitiva, risolvendo il sistema si trova la relazione che ci interessa tra lc2 e $V_{\rm R1}$:

$$\frac{I_{C2}}{I_o} = \frac{1}{1 + e^{\frac{V_{B1}}{V_T}}}$$

La (2) è rappresentata graficamente in figura A.2) che mostra chiaramente che, per una variazione lineare della tensione di ingresso $V_{\rm B1}$ da =5 $_{\rm V1}$ a + 5 $_{\rm V1}$ circa, la corrente lc $_{\rm 2}$ varia da l $_{\rm 0}$ a zero con andamento non lineare di tipo esponenziale.

Se la $V_{\rm B1}$ è una onda triangola-

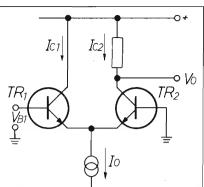


figura A.1

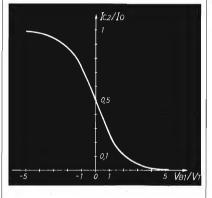


figura A.2

Tale provcesso è essenzialmente aperiodico ed è impiegato, con successo anche in generatori di funzioni professionali dell'ultima generazione.

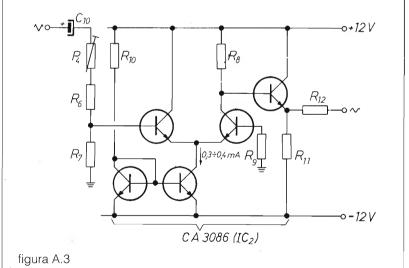
Le condizioni ottimali di funzionamento sono le seguenti:

- a) Accoppiamento molto stretto fra le caratteristiche dei due transistori; consigliabile una coppia monolitica.
- b) Tensione di ingresso regolabile all'incirca tra 4Vt = 100 mV e 12Vt = 300mV, per la taratura della minima distorsione.
- c) Impedenza di pilotaggio la più bassa possibilie e non superiore, in ogni caso, a 200 ÷ 300 ohm ed eguale per T1 e T2.

Ciò al fine di garantire la migliore simmetria della forma d'onda e la minima distorsione.

d) Corrente di emettitore I_o conforme alla pratica applicabilità delle formule viste. Valori tipici tra 50 μ A ed 1 mA.

In figura A.3), infine, è riportato



re perfettamente simmetrica, come quella generata dal NE566, e se viene inserita sul percorso di Ic_2 una resistenza Rc_2 , si otterrà ai capi di questa una tensione $V_0 = Ic_2 \times Rc_2$ assimilabile ad una sinusoide mediante la regolazione ottimale della ampiezza di $V_{\rm B1}$.

lo schema risultante dall'impiego dell'array monolitico CA3086. Si noti la I_o generata con uno specchio di corrente e programmata tramite R10, la R9 che equalizza le impedenze di base come detto e l'impiego di un emitter follower di uscita come separatore.









SPECTRA 27 C

1/4 λ central loaded Impedance: 27 MHz Frequency: vertical Polarization: 1,2:1 VSWR. 100 W Max Power: P.e.P. mm 810 gr 225 Weight: approx. «NE» Mounting hole: «NE» Ø mm 8

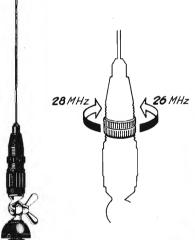
Cod. 532511 833



COBRA 27 BLACK

5/8 λ base loaded Impedance: 50Ω 26 - 28 MHz Frequency: Polarization: vertical V.S.W.R. 1,1:1 Max Power: P.e.P. 200 W mm 1100 Lenght: approx. gr 240 Weight: approx. «NP»

Cod. 532511 829



MINI COBRA 27

Type: 50 Ω Impedance: 26 - 28 MHz Frequency: Polarization vertical 1,1:1 V.S.W.R. Max Power: P.e.P 200 W mm 710 Lenght: approx. gr 210 Ø mm 12.5 Mounting hole:

Cod. 532511 828

SPECTRA 27 C nuova antenna 1/4 λ caricata al centro di design piacevole e moderno. Tutti i particolari metallici sono cromati neri ed è corredata di una nuova base con sistema di bloccaggio brevettato.

COBRA 27 BLACK il continuo progresso nel campo delle antenne mobili per CB ha contribuito alla creazione di una nuova e rivoluzionaria antenna con sistema di carico ad induttanza variabile. Costruita con stilo in acciaio conico ad alto tenore di carbonio copre 120 canali.

MINI COBRA 27 le caratteristiche tecniche di questa antenna rispecchiano i parametri della Cobra 27 Black. Lo stilo è in acciaio cilindrico cromato nero e la lunghezza totale è di circa 70 cm.

DISTRIBUTORE ESCLUSIVO PER L'ITALIA MELCHIONI ELETTRONICA

RONDINELLI COMPONENTI ELETTRONICI

via Riva di Trento 1 - 20139 MILANO - telefono 02/536039 esi

135 38		6900	HA1167	13 00 0 LA	1260 39		7800	M51522	2600 6400	STK1039	26800	TA7212	7300	TA7685	12400	oonesi
136 49 140 148	100 AN7383 100 AN7410	7800 3300 5900	HA1190 HA1194 HA1196	7900 LA 7650 LA	1265 66 1320 40 1352 43	00 LA7550	8900 88 00 7400	M51530 M51531 M51533	64 00 6350 82 00	STK1049 STK1050 STK1060	29500 28800 34200	TA7213 TA7214 TA7215	8400 10800 8300	TA7687 TA7688 TA7691	5900 5900 9800	UPC1350 UPC1351 1 UPC1351
247 39	00 AN7415	5200	HA1197	3700 LA	1353 83	XI LA7751	21 00 0 67 00	M51543 M51544	5800 3600	STK1070 STK2025	36000 28600	TA7216	19900	TA7698	29600	UPC1353
248 43 249 44	00 .AN7420	8700 3600	HA1199 HA1201	2900 LA	1354 46 1357 110	0 LA7801	6800	M51644	5900	STK2028	33400	TA7217 TA7218	3900 33000	TA7699 TA7705	38900 5900	UPC1355 UPC1356 1
250 45 251 126		5900 24000	HA1202 HA1211	4600 LA	1363 43 1364 63	00 LA7805	6800 9000	M51660L M51660P	7900 8900	STK2029 STK2030	35400 36200	TA7220 TA7221	5600 9400	TA7709 TA7718	5900 8900	UPC1358 1: UPC1360 1
55 99	00 8A222	3800 5400	HA1318 HA1319		1365 34 1366 225		8600 11900	M51670 M51726	5950 6800	STK2038 STK2125	39500 30200	TA7222 TA7223	4600 7300	TA7719 TA7725	11280 9600	UPC1361 1 UPC1362
70 158	00 BA301	3100 3606	HA1322 HA1325		1368 100 1369 75 6	10 LA7817	12000 6800	M51728 M51848	5900 7950	STK2129 STK2135	33900 40300	TA7224 TA7225	14800 10900	TA7742 TA7743	19000 19800	UPC1363 1 UPC1363
110 146 129 64	00 BA306	3600 3200	HA1338	11000 LA	1381 133 1383 105	00 LA7824	6406 3700	M51903 M51970	3900 4600	STK2139 STK2155	36200 46800	TA7226 TA7227	6700 6900	TA7757F	9800 6800	UPC1365 1
00 149 06 178	00 BA311	2900	HA1339 HA1342	9406 LA	1384 98	00 LA7910	2700	M53202	3600	STK2230	30600	TA7228	12700	TA7757P TA7769	7600	UPC1367 1
307 68 308 49	50 BA313	2900 2600	HA1361 HA1364	5500 LÀ	1385 59 1 1387 155 6	00 LA7920	4600 3800	M53203 M53204	3600 2000	STK2240 STK2250	39600 40800	TA7229 TA7230	13800 4900	TA7769P TA8205	4900 18600	UPC1368 1 UPC1370 1
310 138 320 69		3600 3400	HA1366W HA1366WR	5900 LA	1388 180 0 1390 175 6	10 LA9010	94 00 10200	M53206 M53207	3850 3600	STK2550 STK3041	39600 17900	TA7232 TA7233	5760 7900	TC4030 TC9130	2100 5600	UPC1372 1 UPC1373
321 128 326 139	00 BA318	2800 2600	HA1367 HA1368		1460 89 4 1463 118 4		12400 8750	M53210 M53217	3600 3850	STK3042 STK3044	21460 25360	TA7234 TA7236	23800 13500	TC9146 TC9151	28600 12900	UPC1377 UPC1378
327 186	00 BA329	3300 3900	HA1368R HA1370	7900 LA	1503 49 0 2000 48 0	0 LB1216	33 00 7 900	M53220 M53240	2650 3600	STK3062 STK3082	23800 27400	TA7237 TA7238	10900 10900	TC9152 TRA7628	10800 4700	UPC1379 UPC1380
31 320	00 BA335	2900 3200	HA1371 HA1372	13800 LA	2010 36 6 2100 71 6	D LB1258	4200 4200	M53273 M53274	3600 3950	STK3102 STK4017	35200 25300	TA7240 TA7241	6800 7600	UPA53C UPA54A	6600 6400	UPC1382 UPC1384
332 224 340 206	00 BA338	3200 2900	HA1374 HA1377	7600 LA	2101 85 6 2110 65 6	10 LB1275	4200 2800	M53285 M53293	3950 3900	STK4019 STK4026	18900 27600	TA7242 TA7245	8950 10500	UPA56C UPA63H	5700 4400	UPC1390 UPC1391
141 1194 142 49 4	00 BA343	3900	HA1384	17200 LA	2200 550	MO LB1405	2900 5900	M53295	5400 8900	STK4030 STK4046	25800 29150	TA7246	15900	UPA75V	4400	UPC1394
143 99 1 144 1781	00 BA402	2800 2900	HA1385 HA1388	9900 LA	2210 210 0 2211 210 0	00 LB1409M	5300	M53332 M53375	3950	STK4060	27800	TA7250 TA7257	12900 10500	UPB553A0	6900 15800	UPC1397 UPC1401
145 1184 146N 76	00 BA511	2400 4500	HA1389 HA1389R	7200 LA	2220 69: 2600 100:	0 LB1416	3800 3800	M53393 M54408	7600 9900	STK4121 STK4141	27900 30600	TA7263 TA7264	21800 17900	UPC16 UPC17	10200 9400	UPC1414 1 UPC1416
350 228 352 156		4800 7900	HA1392 HA1393		2800 148 0 3110 23 5		3600 14900	M54410 M54451	5400 4300	STK4161 STK4171	44000 45200	TA7264P TA7267	16800 7400	UPC20 UPC23	9800 9800	UPC1447 UPC1458
59 3420	00 BA516	3700 4800	HA1394 HA1396		3115 42 0 31 2 0 35 0		11800 5200	M54452 M54459	6600 8300	STK4181 STK4332	69000 18500	TA7269 TA7270	9450 7400	UPC27 UPC29	8750 26700	UPC1470 UPC1502
61 2500	06 BA521	4300 3900	HA1397 HA1398	9700 LA	3122 410 3130 270	LB1620	9800 6900	M54502 M54514	6000 5800	STK4352 STK4362	19800 20800	TA7271 TA7272	7600 7800	UPC30 UPC41	8800 8900	UPC1507 UPC4082
62 149 63 349	00 BA526	2950	HA1406	2100 LA	3133 450	LC7010	16400 16400	M54517 M54519	3950 2900	STK4372 STK4392	23600 23400	TA7273	13200	UPC55	6800	UPC4558
71 981 87 213 4	00 BA532	2900 4100	HA1452 HA1457	4000 LA	3150 250 3155 430	LC7060	16900	M54521	4600	STK4773	35800	TA7274 TA7279	7800 11900	UPC48 UPC141	10508 4600	UPC4559 UPC4741
90 68! 94 94 (50 BA534 00 BA535	3800 7900	HA11120 HA11122	9900 LA	3160 190 3161 200	C7120	11900 12900	M54526 M54531	4600 4900	STK4803 STK4833	47600 44200	TA7280 TA7281	9800 9600	UPC305 UPC324	3850 2600	UPC4802 UPD553
95 1136 00 566	00 BA536	5600 9600	HA11123 HA11130		3170 400 3201 23 0	0 LC7131	12200 98 00	M54532 M54533	5700 4600	STK4843 STK4853	43900 52600	TA7282 TA7283	7900 8700	UPC339 UPC358	4550 3200	UPD1701C011 :
10 780 25 460	00 BA546	2700 4300	HA11211 HA11215	7200 LA	3210 180 3220 250		10900 99 00	M54534 M54539	3900 4900	STK4893 STK4913	38500 36800	TA7288 TA7292	29800 10800	UPC393 UPC451	2600 7800	UPD1703C011 UPD1708D
690	00 BA567	5290 3600	HA11219 HA11221	6500 LA	3300 550 3301 560	D LC7135	19800 16400	M54543 M54544	6700 7600	STK5314 STK5322	23600 19000	TA7293 TA7294	37500 42500	UPC554 UPC555	6800 2200	UPD1937 UPD1986
33 780 40 495	50 BA614	4200 3900	HA11223 HA11225	6200 LA	3310 560 3350 360	0 LC7137	16400 16400	M54545L M54562	6800 6000	STK5324 STK5325	26500 19950	TA7299 TA7301	9600 8800	UPC558 UPC562	10700 15900	
50 28 0 51 22 0	00 BA631	9700	HA11226	12500 LA	3361 25 0	LC7207	12800	M54563 M54596	5800 6900	STK5346	15800 24800	TA7302	3400	UPC563	16200	A JENTI VARIO
52 220 53 380	DO BA635	2900 11250	HA11227 HA11229	6800 LA:	3365 32 0 3370 54 0	LC7252	31 00 0 18600	M54649	7600	STK5412 STK5416	24600	TA7303 TA7307	3800 3900	UPC566 UPC567	1400 9250	A ENTI
54 29 5 55 39 0		3200 6700	HA11235 HA11244	7700 LA	3375 59 0 3376 63 0	LC7258	12800 21000	M54649L M54813	7600 7250	STK5422 STK5441	18500 18600	TA7310 TA7311	3800 6400	UPC571 UPC573	8900 13500	
8 466 1 395		7400 5700	HA11247 HA11251		3380 98 0 3430 580		25300 5800	M54818 M54821	9100 19250	STK5481 STK583F	15900 22800	TA7312 TA7313	3850 3100	UPC574 UPC575	1500 3500	DISPONIBILI NO COMPONI MATERIALE
32 490	00 BA668	7400 7400	HA11401 HA11409		3600 39 0 4026 22 0 0		16900 13900	M54886 M57716	4300 153850	STK6324 STK6325	24700 23600	TA7314 TA7315	3800 6300	UPC576 UPC577	9800 2300	밀일
72 470	00 BA682	7600 9800	HA11410 HA11412		4030 69 0		23900 8900	M58476 M58478	. 9900 9900	STK6351 STK6607	27500 18600	TA7317 TA7318	2950 4800	UPC578 UPC580	8250 12900	66.
12 560	00 BA684	13900	HA11414 HA11423	12500 LA	4032 69 4 4051 86 6	D LD3100	6300 5700	M58480 M58484	10800 11900	STK6922 STK6932	24800 26800	TA7320 TA7321	6200 7600	UPC581 UPC582	20500 10300	-
36 1860 50 29 0	00 BA689	6900 11800	¹A11434	21100 LA	4070 894	D LD3150	5300 29800	M58485 M58653	21000 17800	STK6965 STK6966	27500 27500	TA7322 TA7323	3800 3900	UPC585	3900	DIS NO MA
51 390 52 320	00 BA704	5900 4400	A11436 i1A11440	18500 LA	4100 356 4101 346	D LR40992	8600	M58751	1100	STK6967	27500	TA7324	3600	UPC587 UPC592	4600 2000	
71 1980 77 198		5800 3700	HA11449 HA11489	46900 LA	4102 29 0 4108 79 0	M5106	8600 10500	M58759 M58871	12100 23600	STK6972 STK6982	19600 27500	TA7325 TA7326	2600 5600	UPC595 UPC596	3950 3700	
80 690 90 670		4800 7800	HA11494 HA11505		4110 345 4112 366		7000 8600	MB3106 MB3705	2750 6500	STK7216 STK7404	22400 32000	TA7327 TA7328	15800 5400	UPC617 UPC624	5300 6600	SON(MAGAZ ASSIVI I
11 540	06 BA820	6200 7900	HA11580 HA11705		4120 681 4125 591		14700 59 00	MB3712 MB3713	4800 4700	STK7408 STK8040	49600 33900	TA7330 TA7331	2900 3600	UPC625 UPC724	6600 1800	S MA(ASS
21 1040	00 BA843	4900 7900	HA11710 HA11711	22500 LA	4126 59 4 4135 65 6		3800 3800	MB3715 MB3722	10100 9900	STK8050 STK8250	39600 36000	TA7332 TA7333	4900 6400	UPC741 UPC750	2600 6600	ΣĞ
70 209 0 73 68 0	00 BA1312	10150 3300	HA11714 HA11715	11900 LA	4137 49 4 4138 53	M5126	79 00 5750	MB3730 MB3731	7800 9800	STK8260 STK8270	53200 35600	TA7335 TA7336	2300 3900	UPC784 UPC1001	6600 8900	<u>=</u>
75 396	00 BA1330	4200	HA11720	20000 LA	4140 20	M5130	5800 8100	MB3732 MB3756	9600 5900	STK8308 STR451	21800 29800	TA7337	4800 7800	UPC1002	15400	tivo. fiscal
77 59 0	00 BA1332 00 BA1335	3900 4900	HA11724 HA11732	21900 LA	4142 46 4145 29	00 M5134	7400	MB3759 MB3771	6400 6600	STR4090	21200	TA7339 TA7341	2600	UPC1004 UPC1006	7900 8700	
79 78 6		4850 4950	HA11738 HA11741	34000 LA	4160 37 0 4162 45 0	M5138	5800 7950	MB7051	6400	STR11006 TA7027	39800 72 0 0	TA7342 TA7343	3900 2600	UPC1008 UPC1009	12600 8 90 0	even
181 64 6 182 58 6	00 BA1356	3900 3900	HA11748 HA11749	18500 LA	4170 43 4175 46	00 M5152	17200 2600	MB8125 MB8719	10000 20200	TA7037 TA7045	13800 8900	TA7344 TA7347	5800 6700	UPC1016 UPC1018	13600 3900	prever ori dati
84 294	00 BA1370	6000 3900	HA11753 HA11757	38000 LA	4177 69 4178 35	M5159	14900 7950	M88726 M88727	13400 13900	TA7054 TA7055	6900 8900	TA7348 TA7349	6800 5800	UPC1020 UPC1021	9900 5800	9 G 9
113 290	00 BA3302	2600 3600	HA11803 HA11847	13500 LA	4180 46 4182 58	M5186	8900 11900	M88728 M88841	17800 27000	TA7060 TA7061	2800 2800	TA7353 TA7354	5800 4600	UPC1023 UPC1024	2200 1700	rì, chiedere nicare i pro spedizione
914 69 6	00 BA3308	4600	HA12001	15000 LA	4183 59	00 M5190	13000 10800	MB8844 MB8851	27000 29700	TA7062 TA7063	5800 2400	TA7357 TA7358	7600 4900	UPC1025 UPC1026	9800 3400	paratori, chiedere pr comunicare i propri ese di spedizione.
00 220 0	00 BA3503	5800 6900	HA12002 HA12003	3800 LA	4190 57	DO M5195	6900	\$60W \$G264	52000 24900	TA7064	3200	TA7359	4900	UPC1028	2600	i, c
60 44 1	00 BA3516	6900 6800	HA12005 HA12006	13500 , LA	4192 59 4195 109	00 M5214	3850 4900	SG613	42900 29700	TA7069 TA7070	4300 7600	TA7361 TA7362	4800 5800	UPC1030 UPC1031	9800 8900	atori muni di s
62 99 1 70 148 1		5400 5600	HA12009 HA12010	5600 LA	4200 54 4201 58	50 M5220	2800 2900	SI1125H SI1125HD	37950	TA7071 TA7072	13200 14400	TA7366 TA7368	2900 2950	UPC1032 UPC1035	1900 6900	ara om
71 994 72 59	00 BA4220	5900 93 0 0	HA12012 HA12013	7500 LA	4210 149 4220 48	00 M5223	6750 1900	SI1440 SI1725HD	57000 36000	TA7073 TA7074	11900 12900	TA7371 TA7376	5900 3900	UPC1037 UPC1042	4200 11400	rip;
05 58	00 BA4232	5400 7900	HA12016 HA12017	4950 LA	4230 77 4250 116	00 M5223L	2200 3800	STK0025 STK0029	36000 17800	TA7075 TA7076	8900 18700	TA7401 TA7402	5400 4900	UPC1043 UPC1052	92 00 11200	denza. 'uttori, ri 50 mila)
06 794 08 68 1	00 BA4402	4600	HA12019 HA12020	9500 LA	4260 68 4261 78	00 M52305	3600 4900	STK0030 STK0035	22000 28500	TA7089 TA7093	9600 10600	TA7404 TA7405	4800 6400	UPC1152 UPC1154	11600 89 00	e per corrispondenza. ivenditori, costruttori, ripare (spesa minima 50 mila) con nimo Lire 30.000 più spese
10 29 4 11 39 4	00 BA5102	5900 9900	HA12022	19800 LA	4265 98	00 M5232	4900 4900 2900	STK0039 STK0040	19200 24200	TA7102	17300 19960	TA7414	8600	UPC1155	8400 2400	a 5
12 23 14 34	00 BA5204	6900 4850	HA12024 HA12026	6300 LA	4270 96 4400 83	00 M5421	3950	STK0049	28400	TA7103 TA7104	13800	TA7502M TA7502P	5800 4900	UPC1158 UPC1161	4800	spc Sos sima
15 48 16 24	00 BA5208	8900 5800	HA12035 HA12038	22600 LA	.4420 39 .4422 36	00 M5481	9050 41 0 0	STK0050 STK0055	23200 28500	TA7106 TA7108	18900 5900	TA7504 TA7522	5400 5900	UPC1163 UPC1165	3400 6800	orrispon ri, costr minima
17 26 18 46	00 BA5404	4900 4400	HA12045 HA12046	11900 LA 14000 LA	4430 39 4440 59	50 M5876	64 00 7200	STK0059 STK0060	32200 32100	TA7109 TA7117	9900 11300	TA75324 TA75339	3950 3300	UPC1167 UPC1168	3900 5800	i i i i
20 54	00 : BA6104	3200 5800	HA12047 HA12050	10900 LA	4445 59	00 M5942	5950 7250	STK0080 STK0084	47300 52250	TA7118 TA7119	9700 6400	TA75358	2800 2800	UPC1170 UPC1171	5600 3 900	e per convendito (spesa
30 39 31 44	50 BA6109	5300 7200	HA12051 HA12058	15200 La	4461 59	00 M5946	7850 6600	STK0105 STK011	80300 17900	TA7120	2600 2800	TA7555	4800	UPC1173	6800 5700	e ive
40 46 41 38	00 ! BA6121	6400	HA12402	5800 LA	4465 69 4470 99	00 M5953	13200	STK013	33000 34000	TA7122 TA7124	9200	TA75558 TA75558S	2800 2900	UPC1177	6900	S r r
43 62	00 BA6122	7900 3700	HA12411 HA12412	7200 ∟	.4475 86 .4476 88	00 M50115	7250 12800	STK014 STK015	21000	TA7126 TA7129	6700 2600	TA75902 TA7604	3600 7200	UPC1178 UPC1180	5400 8900	pe attr
46 89 47 104	000 BA6125	5000 4400	HA12413 HA12434	4000 لـ 4000 9800 لـ 9800	4491 99 4500 78	00 M50117 00 M50118AP	9800 15800	STK016 STK020	23600 28000	TA7130 TA7134	2600 7600	TA7606 TA7607	13600 11200	UPC1181 UPC1182	3300 3300	pubblico e per corriciali per rivenditori, sciali per rivenditori, are fattura (spesa mi Ordine minimo Lire
48 49	00 BA6138	5400 5400	HA13001 HA13002	7300 LA	4505 87 4507 94	00 M50119	19800 9600	STK022 STK025	30000 28900	TA7136 TA7137	2850 2400	TA7608 TA7609	25900 8600	UPC1183 UPC1185	8600 5900	al F
50 118	50 BA6144	6500 7400	HA13003 HA13006	21500 La	4508 136	00 M51011	4900 6800	STK027 STK032	26900 44500	TA7139 TA7140	2800 3600	TA7611 TA7612	9800 8800	UPC1186 UPC1187	4600 4900	Vendita al pubblico e per corrispondenza. Prezzi speciali per rivenditori, costruttori, riparatori, chiedere Per ottenere fattura (spesa minima 50 mila) comunicare i prop
51 116 54 79	DA6140	6800	HA13007	15200	4520 54	nen	7200	STK035	44000	TA7141	12900	TA7613	6200	11DC1188	9800	Vendita a Prezzi spo Per otten
	اانالم	nata		0.00	mnic	nani	ti 🗛	an l	Iro.	ΛN	1/1 i	n fr	200	Oh	NIII .	0 = 0 6



Ricetrasmettitore CB 27 MHz 34 ch - 4W - AM Numero di omologazione: DCSR/2/4/144/06/305593/ 0028942 del 06.08.87



MELCHIONI ELETTRONICA

Reparto RADIOCOMUNICAZIONI

Via P. Colletta, 37 - 20135 Milano - Tel. (02) 57941 - Telex Melkio I 320321 - 315293 - Telefax (02) 55181914

IK4 GLT MAURIZIO MAZZOTTI

Via Arno, 21 47030 S. MAURO PASCOLI (FO) Tel. (0541) 932072





GOLOSITÀ ELETTRONICHE A LARGO SPETTRO

RADIO - COMPUTER - STRUMENTI - ANTENNE - CB - OM - ECC. ECC.

SUPERRICEVITORE

Bentrovati ragazzi.

Questo mese il lavoro prosegue con la prima e seconda conversione dell'ormai famoso supperricevitormegagalattico. Questo stadio mi ha fatto fare tutta una nottata in bianco, ma ne valeva la pena perché i risultati sono stati migliori di quanto potessi aver immaginato nella fase di progetto (i risultati del convertitore, non i miei perché avevo due occhi cerchiati di rosso come un coniglio).

Vediamo assieme, dando un'occhiata allo schema elettrico, il tipo di filosofia circuitale da me adottato per raggiungere lo scopo e il perché dato dalle caratteristiche di lavoro:

- 1) Il ricevitore deve essere in grado di esplorare da 0 a 30 MHz, quindi dalla corrente continua in su, anche se in effetti non ci potrà essere un'utilizzazione pratica nella regione delle onde radio se non a partire da qualche kilohertz.
- 2) Deve avere una dinamica molto elevata.
- 3) Non deve risentire di alcun fenomeno armonico.
- 4) Non deve introdurre eccessivo rumore.

- 5) Deve essere esente da fenomeni di freguenze immagine.
- 6) Deve avere una selettività finale né superiore né inferiore alla possibilità di rivelazione di un segnale in NBFM.

Mi pare che possa bastare, voi che ne dite?

Bene, partiamo con ordine dal punto 1). Come potete vedere l'input del segnale giunge senza l'interposizione di alcun condensatore direttamente sui gates di due fet (Q1 e Q2) i quali vengono pilotati in fase per quanto concerne l'input e in controfase per quanto concerne l'iniezione del primo oscillatore di conversione (vedi mese scorso). A questa inversione provvede il fet Q4 montato in configurazione pull-up/pull-down.

Le ragioni di questo sono subito dette; i gates di Q1 e Q2 sono in corto fra loro, quindi in fase, i drains sono in opposizione di fase, i sources sono comuni e in fase all'input, comuni e in controfase al segnale di iniezione, in tal modo qualsiasi segnale in ingresso sarà sempre in opposizione all'uscita, anche se tecnicamente parlando i drains sono da considerarsi in

corto fra loro per qualsiasi frequenza e in opposizione solo per il valore di 30 MHz, valore scelto per la prima conversione.

Avrete notato, che a differenza dei comuni ricevitori, il valore di media frequenza è più elevato o pari alla massima frequenza esplorabile quindi se si usa un convertitore non bilanciato ogni volta che all'input si presenta un segnale pari ad un sottomultiplo del valore di frequenza intermedia, immediatamente, per effetto volano, questo segnale viene moltiplicato con produzione di contenuti armonici (vedi punto 3) anche tali da poter creare fenomeni di saturazione e quindi ammutolimento del ricevitore.

Non dimentichiamo che l'ingresso, per definizione, deve essere a banda larga onde permettere l'esplorazione panoramica di tutto lo spettro da 0 a 30 MHz (il generatore di rampa e marker a spot per la visualizzazione oscillografica sarà l'oggetto della prossima puntata) quindi tutti gli accorgimenti validi a contenere intermodulazione sono sempre ben accetti.

Non dimentichiamo neppure



che il parallelo dei due gates contribuisce ad un incremento di 3 dB sulla dinamica di ingresso, ovviamente per la ricezione normale sarà bene interporre un preamplificatore selettivo, o meglio una serie di preamplificatori selettivi a seconda della regione RF da ricevere, ma di questo se ne parlerà in seguito.

C'è da notare un altro fatto, che Q1 e Q2 se visti come amplificatori e non come convertitori possono considerarsi a bassissimo guadagno o addirittura a guadagno negativo causa l'elevato valore di R6 e R7 e anche ciò oltre ad andare a favore del punto 2) va anche a favore del punto 4). Quindi anche la rumorosità di ingresso viene ad essere limitata e dipendente quasi esclusivamente dalla rumorosità introdotta dal segnale del primo oscillatore.

Se considerati come convertitori, il discorso cambia. Infatti durante le semionde negative presenti ora sul source di Q1 ora sul source di Q2 questi fet passano al loro grado massimo di amplificazione o meglio di conversione dando anche un certo guadagno che tuttavia è bene sia sempre limitato (per il punto 2 e il punto 4). Ovviamente quando source

Q1 = negativo, source Q2 = positivo e viceversa cosicché mentre uno conduce l'altro interdice.

Durante la fase di conduzione avviene il fenomeno della conversione, durante la fase di interdizione uno dei due gates risulta elettricamente "sconnesso" per cui tutto (o quasi) il segnale in ingresso viene sempre utilizzato e non ripartito fra due gates! Durante il passaggio da uno stato all'altro, vale a dire quando i sources passano a conduzione intermedia. la conversione viene ripartita equamente fra i Q1 e Q2, i gates assorbiranno ognuno il 50% del segnale d'ingresso ad essi applicato e la corrente continua fluente sul primario di L2 rimarrà costante inquanto ripartita fra i drains di O1 e Q2 assicurando in tal modo una enorme linearità di conversione ancora a vantaggio del punto 2).

Perdonatemi se mi sono intrattenuto a lungo sul circuito di ingresso, ma è un qualcosa che non ho potuto "copiare" da nessun testo e ho dovuto spendere parecchio tempo per ottimizzare i valori dei componenti, quindi un minimo di considerazioni era doveroso farle; quanto al resto è un qualcosa di estremamente convenzionale, ma sicuramente vali-

do in quanto la configurazione circuitale dei filtri è stata desunta dalla "bibbia", per intenderci dall'ARLL HANDBOOK, salvo gli adattamenti necessari dovuti ai componenti usati.

Bene, proseguiamo: Q3 amplifica il segnale di conversione e lo "sbatte" brutalmente sul filtro a quarzi da 30 MHz (una chiccheria che mi è stata regalata da un OM, Fabrizio Sabatini I5VKN al quale vanno i miei ringraziamenti pubblici).

Q6, in uscita dal filtro, opera la seconda conversione coadiuvato dall'oscillatore del circuito di Q1, inietta il prodotto di conversione differenza sul secondo filtro a $10,7\,$ MHz e all'uscita di questi il transistor Q7 viene ad avere funzioni di separatore e amplificatore ad alto guadagno.

Le ragioni che mi hanno indotto a una doppia conversione e all'adozione di questi valori sono date dal fatto che la prima media frequenza doveva avere giocoforza un valore di 30 MHz per assicurare una ricezione fino a questo valore, la seconda media frequenza doveva avere un valore standard per non creare eccessive difficoltà nel reperimento dei componenti critici.

Finito il discorso teorico passiamo alla pratica con particolari riferimenti al circuito stampato predisposto con un numero di piazzole inpiù a causa delle diversità meccaniche date dalle dimensioni dei filtri che potrete trovare sul mercato del surplus o del nuovo.

Mi sono adoprato non poco per cercare di configurare lo stampato in modo da renderlo compatibile con filtri di diverse marche come: MC COY, KVG, TONG YANG, TEW, ITT, credo possano bastare! Altrettanto per il cristallo dell'oscillatore di seconda conversione con fori previsti sia per la misura miniatura che standard.

Probabilmente incontrerete qualche difficoltà nel reperimento degli stessi supporti che ho usato io per la costruzione di L1, L2 e L3. In ogni caso io vi fornisco i dati costruttivi meccanci ed i valori espressi in μH , l'importante è che siano munite di adeguata schermatura.

Per l'individuazione dei terminali leggere i punti della serigrafia componenti come segue:

alto sinistra
OUT = OUTPUT 10,7 MHz
M = MASSA
+15V = ALIMENTAZIONE

basso destra

0 = INPUT 1 OSCILLATORE

M = MASSA

A = AGC

S = INPUT SEGNALE

Dati costruttivi induttanze

L1 = 14 spire filo smaltato da 0,5 mm diam. avvolte serrate su supporto da 5 mm diam. con nucleo (approx. 0,52 μ H).

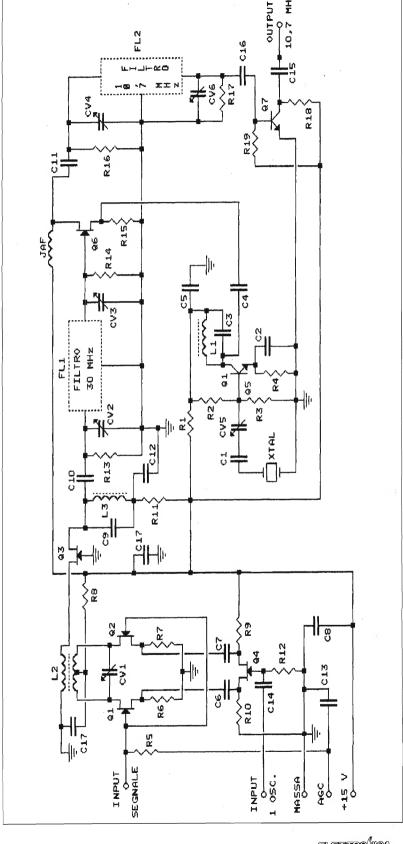
L2 - Primario = 13 spire + 13 spire con presa centrale di filo da 0,3 mm diam. avvolte su supporto da 5 mm diam. con nucleo (approx. 1,68 μH).

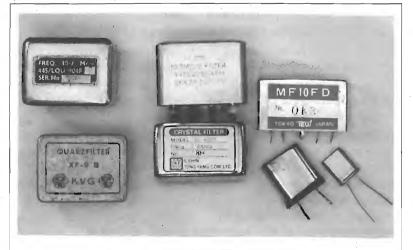
L2 - Secondario = 10 spire stesso filo di L2 avvolte sopra e al centro di L2 (approx. 0,57 µH).

L3 = 20 spire filo smaltato da 0,3 mm diam. avvolte serrate su supporto da 5 mm diam. con nucleo (approx. 1,2 μ H).

I valori fra parentesi si intendono senza nucleo.

Veniamo ai dettagli: i valori di C9 e C10 devono essere tali e compatibili con il filtro che usere-









R1 = 100Ω $R2 = 10 k\Omega$ $R3 = 4.7 k\Omega$ $R4 = 1 k\Omega$ $R5 = 1 M\Omega$ $R6 = 2.2 k\Omega$ $R7 = 2.2 \text{ k}\Omega$ $R8 = 120 \Omega$ $R9 = 1 k\Omega$ $R10 = 1 k\Omega$ R11 = 120Ω $R12 = 470 \text{ k}\Omega$ R13 = 560Ω $R14 = 560 \Omega$ $R15 = 2.2 \text{ k}\Omega$ $R16 = 560 \Omega$ $R17 = 560 \Omega$ $R18 = 1 k\Omega$ $R19 = 120 \text{ k}\Omega$ C1 = da 1 a 100 pF vedi testo C2 = 47 pFC3 = 20 pFC4 = 4.7 nFC5 = 47 nFC6 = 4.7 nFC7 = 4.7 nFC8 = 47 nFC9 = vedi testo C10 = vedi testo C11 = 4.7 nFC12 = 47 nF $C13 = 4.7 \, \text{nF}$ C14 = 47 nFC15 = 4.7 nFC16 = 1 nFC17 = 47 nF $CV1 \div CV6 = 4/40 pF$ JAF = 2 millihenry o superiore XTAL = quarzo da 13, 56667 MHz (40,7 MHz overtone) risonanza serie $FL1 = filtro a 30 MHz \pm 30 kHz$ banda passante 8 poli $FL2 = filtro a 10.7 MHz \pm 7.5 kHz$ banda passante 8 poli

Q1, Q2, Q3, Q4, Q6 = FET BF245

Q5. Q7 = NPN 2N5222

TRO

te, l'importante è che L3 riesca ad entrare in risonanza tramite la regolazione del nucleo, i valori da me ottenuti durante la messa a punto sono: C9 inizialmente 20 pF poi tolto completamente in quanto si è dimostrata sufficiente una capacità di 10 pF per C10 per ottenere la risonanza e quin-

di il massimo trasferimento di energia.

Il filtro usato è un MC COY (vedi foto), può darsi che con altri tipi di filtri si rendano necessari dei ritocchi a questi due condensatori.

Il condensatore C1 è molto elastico e come da elenco compo-

nenti può assumere diversi valori. Chiaramente quello ottimale sarà dato dalla possibilità di un perfetto centraggio di frequenza dovuto a CV5.

Rammento che la tolleranza di questo oscillatore deve essere molto piccola: da questo infatti dipende in gran parte la precisione di



lettura sul display di scala.

La taratura di CV2, CV3, CV4 e CV6 deve essere eseguita o con un oscillatore sweeppato per ottenere la forma migliore o in assenza di questo strumento vanno regolati per il massimo di uscita, ma in questo caso non vi aspettate grosse differenze.

Per la taratura di L1 occorre puntare una sonda rivelatrice sul source di Q6, quindi con l'ausilio di un voltmetro elettronico, meglio se un oscilloscopio con sonda attenuata $1 \div 10$, verificare l'innesco delle oscillazioni.

ATTENZIONE. La giusta taratura non è quella che corrisponde alla massima ampiezza, ma quella che consente l'innesco immediato delle oscillazioni. A tale scopo una volta presunta la taratura, occorre togliere tensione al circuito e ridarla: se la taratura è stata fatta convenientemente le oscillazioni devono innescarsi immediatamente non appena date tensione.

Per la taratura di L2 occorre iniettare un segnale fisso a 30 MHz o meglio sweeppato nel punto indicato dallo schema come input 1 oscillatore, collegare a massa il punto indicato come input segnale, indi puntare oscilloscopio con sonda attenuata o voltmetro elettronico con sonda rivelatri-

ce all'ingresso del filtro FL1. Regolare alternativamente CV1 e nucleo di L2 per la massima uscita. Fatto ciò regolare L3 sempre per la massima uscita.

A questo punto spostare la sonda sul punto indicato come output 10,7 MHz e verificare che vi sia un'uscita di 15 o più dB superiore a quella presente sull'ingresso di FL1.

Se tutto è stato eseguito con cura non dovrebbero esserci altri problemi, quindi si può allacciare il tutto all'oscillatore di prima conversione facente parte del modulo descritto sul mese precedente. Per le verifiche di conversione occorre: staccare da massa l'input segnale, mandare a massa, provvisoriamente, il punto contrassegnato con AGC, dopodiché iniettando un forte segnale di almeno 200 millivolt RF in ingresso si dovrebbero già vedere i segnali in uscita convertiti a 10.7 MHz.

MAIL BOX

Armando Frascari di Faenza è assillato da un problema che immagino sia comune a molti pertanto mi auguro che la pubblicazione di quanto segue possa essere di aiuto a quanti debbano risolvere il problema "spazio-antenne".

Caro Maurizio,

hai detto che posso scriverti per il mio problema.

Io ne approfitto subito: ecco il problema ANTENNE.

Premetto che io faccio solo dell'ascolto e che ho disponibile una lunghezza di 30 mt.

Il popolo dice: "Metti una antenna di 30 mt. e ricevi tutto il mondo"; anche questa è una soluzione, ma non mi soddisfa. Bene, prendiamo in considerazione una filare:

per i 60 mt., usando la formula

$$\frac{300}{4.8} \times 0.95 \text{ ho} \quad \frac{300}{4.8} \times 0.95 = 59.38$$

lunghezza totale che diviso 4 = mt. 14.85 (quarto d'onda).

Per risolvere il mio problema dovrei calcolare quarti d'onda quante sono le frequenze che m'interessano e stendere filo per tutto il condominio. Impossibile!

Vediamo ora il dipolo: sempre per i 60 mt. e considerando 1/4 e 1/2 onda verrebbe:

il problema qui è: usare la lunghezza 1/4 onda o 1/2 onda??

In pratica usando piattina a 10 capi io potrei avere la risonanza su 10 frequenze diverse e





questo andrebbe bene. Tu che ne dici?

È inutile che tu storca il naso e ti metta a ridere; le mie conoscenze sulle antenne sono tutte qui, quindi non mi "strofignare" troppo e vedi di darmi una mano.

Attendo una tua in merito e ti saluto con una cordiale stretta di mano.

Armando Frascari

Caro Armando.

il problema dello spazio per l'installazione di un'antenna per onde corte non è un qualcosa che assilla solo te, purtroppo è risaputo che le dimensioni di un'antenna sono strettamente legate e linearmente proporzionali alla lunghezza d'onda di lavoro.

Gli accorciamenti attraverso bobine trappola poste in serie o ripiegamenti dell'antenna su se stessa, più o meno accentuati, portano sì il vantaggio di un minore ingombro, ma anche lo svantaggio di una minor resa, in quanto viene ad essere diminuita l'area di cattura che va considerata come fattore preminente sull'efficienza di un'antenna.

Quanto al discorso impostato sull'interrogativo 1/2 onda o 1/4 d'onda non è così semplice come potrebbe apparire di primo acchito e fra l'altro non sono d'accordo con le tue formule che a mio avviso vanno concepite così: 300.000 (velocità delle onde radio

nel vuoto assoluto) diviso L (lunghezza d'onda espressa in metri) uguale a F (frequenza espressa in kHz) mentre l'inverso 300.000 diviso F (in kHz) uguale L (in metri). Questa L va poi moltiplicata per un fattore di correzione dato dalla minor velocità delle onde radio in un conduttore, nel caso specifico del bronzo fosforoso questo fattore è 0,96% per il rame è 0,95 per l'alluminio 0,955. Applicando queste formule si ottiene la lunghezza dell'onda INTERA viaggiante all'interno di un conduttore.

Ora, un'onda intera è composta da due semionde costituenti la sinusoide pari ad un ciclo completo, c'è da dire però che queste sinusoidi di diverso fra loro hanno solo il senso di scorrimento, vale a dire la semionda positiva va da zero ad un valore massimo positivo per ritornare allo zero e la negativa da zero al suo valore massimo negativo per ritornare allo zero.

Queste due semionde rappresentano l'onda stazionaria che "staziona" sull'antenna quindi ad ogni inversione di polarità, indipendentemente dal suo segno (negativo o positivo) vediamo che le cose cambiano sì ma solo entro un tratto costituito da 1/2 lunghezza d'onda per cui ecco che basta un filo di questa lunghezza per irradiare un'onda radio. Analizzando ulteriormente que-

sta semionda stazionaria vediamo che essa, se "tagliata" al centro, presenta due quarti d'onda enantiomorfi, se questa parola suonasse troppo ostica possiamo chiamarli speculari; anch'essi sotto un certo profilo da considerarsi uguali e opposti sullo stesso piano.

Così diventa intuibile il fatto che gira e rigira le correnti e le tensioni all'interno di un'antenna vanno da un minimo ad un massimo entro variazioni date da 1/4 d'onda. Apparentemente si potrebbe pensare che per irradiare un'onda radio un solo quarto d'onda dovrebbe bastare; sennonché, come è ben noto le onde ad alta freguenza hanno la caratteristica di viaggiare con uno sfasamento fra tensione e corrente pari a 180 gradi. Vale a dire che quando la corrente raggiunge il suo valore massimo la tensione è al suo valore minimo e viceversa per cui ogni quarto d'onda deve avere un suo "contrappeso" elettrico per poter essere irradiato.

Se costruiamo un'antenna in quarto d'onda i casi sono due: o ripetiamo questo quarto d'onda per intero formando così un dipolo aperto a 1/2 onda, o riportiamo artificialmente il "contrappeso" con piani di terra (vedi antenne GROUND-PLANE) o con bobine trappola o ripiegamenti; comunque con qualsiasi sistema elettrico lecito ed ammesso per poter far fluire, attraverso il cavo di discesa, l'energia a RF che deve essere irradiata o captata.

Dopo questa premessa teorica veniamo alla pratica ed in particolare al problema di un dipolo multibanda. Sì, in effetti con una piattina a 10 capi si possono ottenere risonanze su 10 frequenze diverse e addirittura avere un'antenna a larga banda atta a coprire

con continuità un certo spettro di frequenze. Minore sarà lo scarto fra una lunghezza e l'altra maggiore sarà la copertura lineare, viceversa otterremo un'antenna a larghissima banda però con qualche "buco".

Per costruirsi un'antenna del genere dovremo decidere i due estremi di frequenza dell'intera copertura quindi procede come segue prendendo come esempio teorico uno spettro compreso fra 5.000 e 20.000 kHz: 20.000 - 5.000 = 15.000 (tale risultato determina la copertura globale); 15.000: 10 = 1.500 (tale risultato determina i passi di scostamento fra i diversi dipoli); 1.500: 2 = 750 (questo risultato indica in modo del tutto empirico l'interallacciamento fra un dipolo e l'altro

che se preso non come unità arbitraria, ma come unità assoluta "garantisce", si fa per dire e con beneficio d'inventario, la copertura continua senza "buchi".

Il dipolo più lungo dovrebbe risuonare a 5.000+750=5.750, il secondo a 5.750+1.500=7.250, il terzo a 7.250+1.500=8.750, il quarto a 8.750+1.500=8.750, il quarto a 8.750+1.500=10.250, il quinto a 10.250+1.500=11.750, il sesto a 11.750+1.500=13.250, il settimo a 13.250+1.500=14.750, l'ottavo a 14.750+1.500=16.250, il nono a 16.250+1.500=17.750 ed infine il decimo a 17.750+1.500=19.250.

Naturalmente a queste frequenze occorre applicare le formule già citate convertendo la frequenza in lunghezza d'onda col

dovuto fattore d'accorciamento e ridotta alla metà per ottenere i dipoli che chiaramente essendo alimentati e tagliati al centro risulteranno composti da due bracci lunghi 1/4 d'onda.

Ora per eliminare parte di ingombro possiamo tendere l'antenna fra due supporti distanti il massimo che ci è consentito dallo spazio a nostra disposizione e l'eccedenza lasciarla "penzolare" a 90 gradi verso il basso così da avere una figura simile ad una parentesi quadra.

Spero di essere stato sufficientemente chiaro e averti pienamente soddisfatto su quanto mi hai chiesto. Ciao e stammi bene.

MAURIZIO

due punti di riferimento per l'esperto



Via Manzoni, 102 - 70027 Palo Del Colle / Bari - Tel. (080) 625271







PEARCE-SIMPSON

SUPER CHEETAH

3600 canali All-Mode AM-FM-USB-LSB-CW



Dati generali:

Controllo frequenza: sintetizzato a PLL - Tolleranza freq. 0.005% - Stabilità di freq. 0.001% - Tensione alim.: 13,8V DC nom., 15,9V max, 11,7V min. Peso kg 2.26.

Trasmettitore: Uscita potenza AM-FM-CW, 5W-SSB 12W, PEP - Risposta freq. AM-FM: 450-2500 -Impedenza OUT: 50 Ω - Indicatore uscita e SWR.

Ricevitore: Sensibilità SSB-CW: 0,25 μV per 10 dB (S+N)/N - AM 0,5 μV per 10 dB (S+N)/N - FM, 1μV per 20 dB (S+N)/N - Frequenza IF: AM/FM 10.695 MHz 1a IF - 455, 2a IF - SSB-GW, 10.695 MHz - Squelch, ANL, Noise Blanker e Clarifier.

VIRGILIANA ELETTRONICA - v.le Gorizia, 16/20 - C.P. 34 - Tel. 0376/368923 Telefax 0376-328974 46100 MANTOVA

Radio - TV Color - Prodotti CB-OM - Videoregistratori - Hi-Fi - Autoradio - Telecomunicazioni



RIMODERNIAMO **L'ALIMENTATORE** COLLINS 516F-2

Sergio Musante, I1SRG

Sul n. 6-1987 di E.F. abbiamo pubblicato un'ampia descrizione del ricetrasmettitore Collins KWM-2. Crediamo di fare cosa gradita ai possessori di tale apparato. pubblicando qui una versione moderna del suo alimentatore, allo stato solido.

Purtroppo non ho mai posseduto questo apparato, ma ho usato per alcuni anni la linea separata formata dal ricevitore 75S-3C e dal trasmettitore 32S-3. quest'ultimo visibile in figura 1.

II KWM-2 e il 32S-3 usano lo stesso alimentatore separato, denominato 516F-2. Questo alimentatore, sia per la disposizione dei condensatori di filtro posti sotto il telaio, sia per l'elevato calore generato dalle due valvole raddrizzatrici e dalle resistenze da R1 a R6, dopo anni di intenso funzionamento può essere soggetto a ripetute avarie.

Un rifacimento del 516F-2 con componenti più recenti è abbastanza facile e da prendere senz'altro in considerazione, cosa che io feci quando lo avevo e che ora propongo a quanti lo posseggono.

Lo schema di figura 2 mostra la nuova configurazione circuitale che è quasi identica all'originale di figura 3; ho sostituito le valvole con diodi e ho stabilizzato la tensione negativa di polarizzazione in modo da non dovere ritoccare ogni tanto il potenziometro BIAS ADJUST.

Si inizia il lavoro dissaldando e togliendo tutti i componenti fissati sotto il telaio, prestando attenzione al condensatore C1 da 50 nF, al potenziometro del bias R9, al portafusibile, al cavo di collegamento al Tx e a guello di alimentazione, componenti che dovranno essere riutilizzati. È conveniente, prima di dissaldarli, scriversi i colori dei fili che formano il cavo di connessione al Tx e relativo utilizzo, in modo da riconoscerli facilmente quando si dovranno ricollegare. Poi si toglieranno il trasformatore T1, le tre induttanze L1, L2 e L3, le tre resistenze R4. R5 e R6 e relativa

gabbietta di protezione e siccome anche questi componenti andranno riutilizzati, si provvederà a pulirli per bene se necessario.

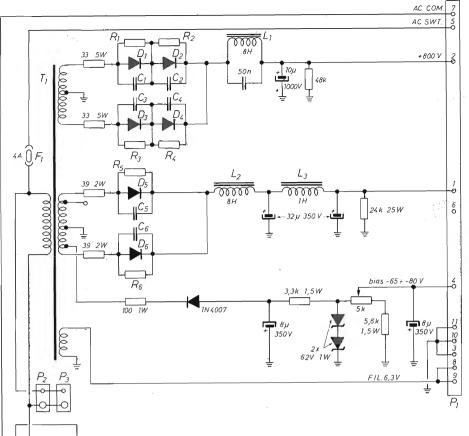
Il trasformatore T1 ha un solo primario a 115 Vca e sono stato tentato di farlo riavvolgere sfruttando per un altro avvolgimento a 115 Vca lo spazio che si può ricavare sopprimendo i due avvolgimenti per i filamenti di V1 e V2 non più necessari. Poi ho optato per l'uso di un autotrasformatore, per evitare brutte sorprese. I modelli più recenti di questo alimentatore, hanno già il primario di T1 funzionante a 115 o 230 Vca. I colori dei fili di T1 sono segnati sullo schema originale e non c'è pericolo di sbagliarsi.

Dopo avere liberato il telaio da tutti i componenti, si provvederà a pulirlo per bene con diluente alla nitro, in quanto è spruzzato di vernice isolante. Dietro il telaio ho praticato due piccoli fori rettangolari per alloggiare due prese (GBC-GE/0794-00), indicate P2 e P3 sullo schema di figura 2 e che sono utili per alimentare eventuali ventole di raffreddamento.

Lo spazio a disposizione sotto il telaio non è molto e bisogna sfruttarlo per bene. In figura 4 si vede il circuito terminato, con i componenti montati su due stri-



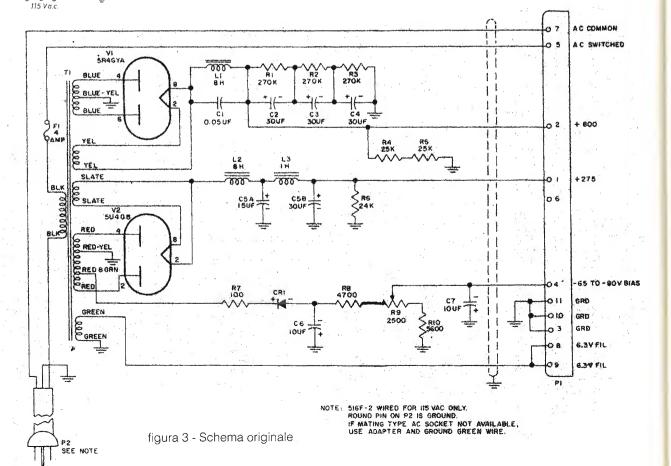




R1 ÷ R4: 470 k1W C1 ÷ C4: 10 nF 1000V D1 ÷ D6: BY 127

R5 - R6: 470 k 1/2W C5 - C6: 10 nF 500V

figura 2 - Schema nuovo



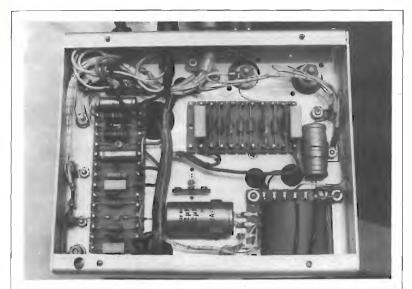


figura 4 - Foto alimentatore, sotto telaio

sce di ancoraggi in bachelite con terminali a torretta (GBC-GB/2926-00). Anche fra le viti che fissano le induttanze L1 e L2 al telaio, ho inserito due strisce per ancoraggi, un pò modificate e servono per ancorare i fili delle tre induttanze e il condensatore da 32+32 µF. La base del trasformatore T1 occupa molto spazio sopra il telaio ed è necessario mettere alcune viti (con testa svasata) per fissare i componenti sotto il telaio, prima di fissarlo definitivamente. Per fare dei buoni collegamenti ho spellato un poco il cavo di connessione al 32S-3, rendendo così più lunghi gli stessi fili che sono di ottima qualità. Ho sostituito C2, C3 e C4 con un unico condensatore a bagno d'olio da 10 μF 1000 V, i cui terminali isolati in ceramica si adattano ai fori dove si trovavano gli zoccoli delle valvole. L'ho acquistato per corrispondenza a Livorno ma attualmente se ne possono trovare simili dalla Ditta Doleatto di Torino. Sarebbe stato ideale averne due cilindrici a vitone e si possono utilizzare anche quelli

marcati per funzionare in corrente alternata con almento 400 VIca da collegare in serie. Il valore della capacità non è tassativo.

Avendo dovuto sostituire R4 e R5 perché bruciate, ho usato quattro resistenze da 12 Ω 15 watt a 70° C. (GBC-DQ/2813-12) collegate in serie e sistemate come si vede in figura 5. Queste resistenze unitamente a R6 dissipano molto calore e, non essendo facile reperirle, ho fissato una piccola ventola sulla gabbietta di protezione per raffreddarle (figura 6). Detta ventola funziona a 220 Vca e alimentandola a 115 Vca gira piano e

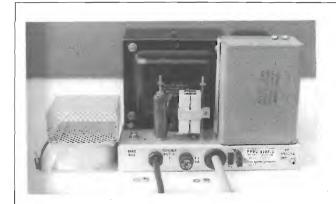


figura 5 - Foto alimentatore, resistenze e gabbietta



figura 6 - foto alimentatore, ventola fissata sulla gabbietta.



non fà rumore. I condensatori ceramici C1, C2, C3 e C4 sono da 1000 VL (GBC-BK/7003/10) e per tutte le resistenze impiegate consiglio di rispettare i watt indicati. I quattro fili dei due avvolgimenti per i filamenti di V1 e V2 non devono essere tagliati ma bene isolati in punta magari con un poco di guaina termorestringente e legati nel cablaggio assieme agli altri.

Se avete il 516F-2 in buone condizioni e desiderate soltanto sostituire le valvole con i diodi, potete mettere i BY127 nelle basi di bachelite recuperate da valvole esaurite o saldarli direttamente sui piedini degli zoccoli. Le resistenze e i condensatori di protezione ai diodi possono anche essere eliminati. Il materiale descritto che ho acquistato alla GBC, è quasi introvabile nelle succursali e tramite queste lo si può ordinare alla sede di Milano.

A lavoro ultimato conviene provare il 516F-2 scollegato dal Tx, controllando con un tester le tensioni sullo spinotto P1 e facendo attenzione che sui contatti 5 e 7 è presente tensione di rete e che devono essere cortocircuitati per fare funzionare l'a-

limentatore. Le tensioni a vuoto saranno più alte dei valori riportati sullo schema e così avremo circa 1000 Vcc sul contatto 2 e 300 Vcc sul contatto 1. Effettuata questa prova si collegherà il 516F-2 al Tx e, dopo avere regolato il BIAS sullo strumento del 32S-3 o del KWM-2, si ricontrolleranno tutte le tensioni con l'apparato in trasmissione.

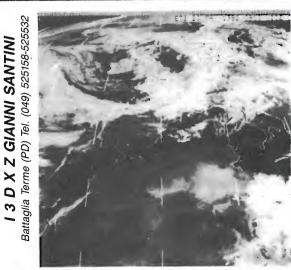
Sul frontale del contenitore dell'alimentatore si può alloggiare un altoparlante per il 75S-3C o per il KWM-2.





IMPIANTI COMPLETI PER LA RICEZIONE TV VIA SATELLITE DEI SATELLITI METEOROLOGICI,

> IN VERSIONE CIVILE E PROFESSIONALE AD ALTISSIMA DEFINIZIONE





a cura di IK4GLT Maurizio Mazzotti

La festa continua, animo ragazzi anche per questo mese una antenna SIRTEL in palio, vincerla è facile, installarla è ancora più facile dal momento che ha o meglio hanno visto che le antenne illustrate sono due; in caso di vincita indicare la preferenza.

Attacco a grondaia, il che significa niente fori alla carrozzeria e perdite di tempo e danaro per ricorrere a mano d'opera specializzata.

Ma non basta, lo stilo infatti è comodamente asportabile, cosa, da non costituire un ghiotto richiamo per vandali o ladruncoli e di ingombro tale da poter essere riposto nel vano baule della propria vettura.

Naturale, e forse superfluo ripeterlo, l'efficienza di queste antenne è garantita dal marchio SIRTEL e ogni antenna con questo marchio, prima di essere avviata al mercato commerciale ha sempre subito severi test e rigidi controlli, sia sui parametri elettrici che meccanici.

Va detto che i materiali con cui sono realizzate la base di appoggio e il fissaggio a gronda non costituiscono pericolo di alcun genere per l'autovettura.

Per pericoli si intendono le abrasioni sulla vernice o peggio, nel tempo, striature brune di parti ossidate lungo i fianchi della carrozzeria tristemente note agli users di questo tipo di antenne. Dopo questa doverosa premessa diamo semaforo verde al:

SIRTEL QUIZ

- 1) Quali inconvenienti si possono avere in caso di ROS superiore a 1:1,5?
- 2) A che frequenza corrisponde il canale 5 nella banda CB?
- 3) Ai morsetti di un'antenna la cui impedenza sia 50W applichiamo una potenza di 5 watt effettivi, sapreste calcolare la tensione presente ai suoi capi?

Tutto qui, molto facile vero?, ora se volete vincere una TM 27A o una TM 27W non dovete fare altro che scrivere le tre risposte esatte su una cartolina postale e farla pervenire al mio indirizzo (via Arno 21 - San Mauro Pascoli - 47030 FO) al più presto possibile. Il nome del vincitore verrà pubblicato su queste pagine e riceverà in premio, a scelta, una delle due antenne ora descritte.

Ritornando sulla descrizione di queste vi invito ad osservare le figure: come potete vedere, la TM 27A ha corpo in acciaio "stainless" con bobina di carico al centro. Tutte le antenne con carico al centro devono essere molto robuste per essere in grado di sopportare senza inconvenienti le inerzie meccaniche dovute al vento e al movimento veloce della vettura sulla quale vengono installate.

D'altra parte si hanno dei vantaggi non indifferenti per quanto concerne l'angolo di radiazione che risulta abbastanza simmetrico sia verso l'alto che verso il basso.

Le antenne trappolate al centro diventano ideali nei collegamenti MOBILE-MOBILE, il segnale irradiato si mantiene all'altezza ideale per essere captato a livello "stradale", ma c'è di più, all'aumentare della distanza fra i veicoli anche se il segnale viene a diminuire per questo motivo, si è sempre sicuri su una uniforme distribuzione dell'intensità di campo.

Il caso limite viene dato da: una unità mobilie in sommità di collina, l'altra unità al piedi della stessa collina. In questo caso anche se gli stili, geometricamente parlando, sono parelleli, essi tuttavia lavorano su due piani diversi (più alto e più basso) però viene sempre a verificarsi la condizione di intersecamento fra gli angoli di radiazione delle due antenne.

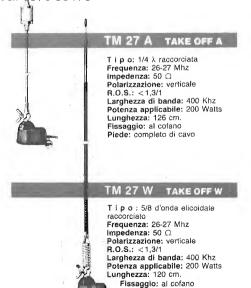
Per cui, a parità di potenza e di guadagno d'antenna, il confronto fra due stili trappolati alla base va senz'altro a favore delle "trappolate al centro". Non si pensi erroneamente che le antenne caricate alla base siano qualcosa di inferiore, esse hanno semplicemente altre caratteristiche e il meglio di queste può essere sfruttato solo se si è a conoscenza del loro impiego migliore. La TM27W ha la trappolatura distribuita su quasi tutto lo stilo, il mollone di base va inteso come ancoraggio flessibile e non come bobina di carico. Rispetto alla TM27A (configurazione in 1/4 d'onda) abbiamo una 5/8 d'onda.

Questo fattore, oltre alla diversa distribuzione dell'energia lungo l'elemento spiralato, determina un angolo di radiazione più ristretto.

Punti vendita delle antenne SIRTEL:

IM.EL.CO. via Gaurico n. 247/b 00143 - ROMA - EUR Tel. 06-5031572

SIRTEL viale Risorgimento n. 45-47 48049 - VOLTA MANTOVANA MN Tel. 9376-83471





LEPSIGOSEANIZANEGSZAWIZ



Per sentire e comunicare con il mondo! Sistemi di antenne VHF-UHF-SHF terrestri e marine Sontuose Finiture! Raffinate le prestazioni

UN GRANDE NOME

C.B. RADIO **FLASH**

Livio Bari



In una precedente puntata si era parlato di Servizio Emergenza Radio (S.E.R.) ed avevo promesso di pubblicare uno schemetto di alimentatore con batterie in tampone per le emergenze.

Se ne può costruire uno abbastanza economico con l'integrato LM317T.

Lo schema è in figura 1. Si tratta di uno schema classico munito di tutti gli accorgimenti del caso.

L'uscita va collegata ad una batteria al Pb che può essere del tipo per motocicli da 12V. La capacità della batteria (in Ah) determina "l'autonomia" della alimentazione di emergenza in caso di assenza di rete.

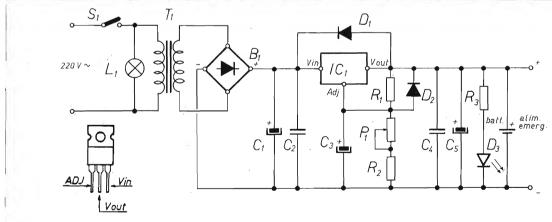
Al limite per assicurarsi una autonomia di decine di ore si può usare una batteria da autovettura a 12V. La batteria però deve essere "buona" cioè non bisogna usare quella vecchia che si è sostituita sull'auto.

I tipi ideali sono i modelli "senza manutenzione", cioè sigillati.

Per calcolare l'autonomia bisogna conoscere il consumo del baracchino in A.

Questo varia però da RX a TX e quindi il calcolo è solo indicativo

> (ore = capacità Ah). consumo A



= int. a levetta 250 ~ 3A

= trasf. 50 VA - Pri: 220 V - Sec: 18 V

= ponte diiodi 200 V - 4A (es. KBL02)

 $= 4700 \mu F - 35 V$

 $= 0.1 \, \mu \dot{F} \, cer. \, 50 \, V$

 $= C5 = 47 \mu F 25 V$

D1 = D2 = diodo 1A - 100 V (1N 4001 ÷ 4007)

= LED rosso

= LM 317 T (Tozzo)

 $= 120 \Omega 1/4 W$

= trimmer 470Ω

 $= R4 = 1 k\Omega$

= lampadina (segnalatore) al neon per 220 V = batteria al Pb 12 V (vedi testo)

figura 1 - Schema elettrico di alimentatore CB per S.E.R.



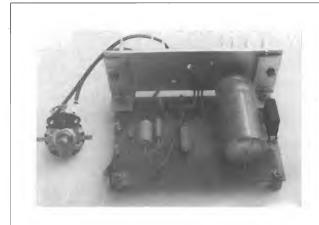
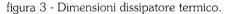


figura 2 - L'alimentatore montato.

S 41

Dissipatore con notevoli prestazioni termiche e di impiego, infatti oltre che per TO 3, TO 66 e plastici in genere, può essere utilizzato per ponti e resistenze a contenitore metallico, ed anche per contenitori a vite. Inoltre data la sua massa, può essere convenientemente impiegato quando trattasi di potenza applicata, ai dispositivi, in modo impulsivo.

RIF.	Lunghezze standard	
11-108	40 mm.	
> 11-109	75 mm.	
11-110	100 mm.	
11-111	1000 mm.	



8 330 30 SA

La batteria resta sempre carica perché il circuito è in "tampone", se manca la rete essa viene "scaricata" sul baracchino e quando la rete torna la batteria va automaticamente sotto carica.

L'unica regolazione da fare per mettere in funzione l'apparato è quella del trimmer R2 (da 500 Ω o 470 Ω) per avere una tensione in uscita, a batteria scollegata, di 14 V.

Questa tensione, che va misurata con uno strumento degno di fede cioè con tester digitale perfettamente funzionante, è tale da garantire una ricarica perfetta della batteria. La durata della ricarica, in caso di batteria scarica, dipende dalla capacità di questa tenendo conto che la corrente massima di ricarica è limitata dalle caratteristiche interne di IC1 (LM317) a circa 2A.

Questo integrato va montato su dissipatore usando le accortezze del caso (grasso al Silicone) e tenendo presente che il fondello metallico è collegato elettricamente al terminale centrale Vout.

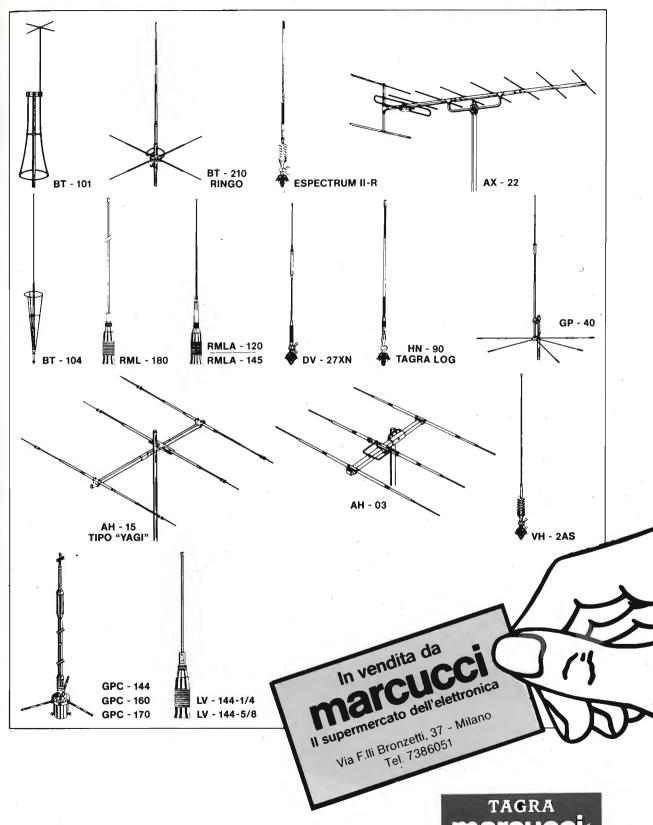
Non fate economia sul dissipatore e montatene uno rispettabile quale ad esempio quello riportato in figura 2 (RIF 11-109).

Ed ora ... buon lavoro!

P.S.: senza batteria in tampone questo è un ottimo alimentatore per CB, a patto che il consumo in TX non superi 2A.



Ecco una selezione tra le antenne della collezione Tagra



DA STAZIONE BASE 160W - 3,5 ÷ 30 MHz HILLIAN THE THEFT WILLIAM Hi.Q. C class AM - FM - SSB - CW BASE STATION POWER AMPLIFIER CONDOR POWER AB CLASS MIDLAND CI ENTERNATIONAL Via R. Sevardi, 7 (Zona Ind. Mancasale) Tel. 0522/47441 (ric. aut.)

LE O. C. PRIVATE DAGLI U.S.A.

Fabrizio Skrbec

I motivi che mi hanno suggerito di proporre ai lettori di Elettronica Flash un panorama sulle stazioni private statunitensi in onde corte sono diversi. Innanzitutto il riflesso che ha avuto anche in Italia lo scambio di consegne tra Ronald Reagan e Georg Bush alla guida della Casa Bianca, poi il film "good Morning, Vietnam" ambientato nella metà anni '60 (all'inizio del conflitto quando non c'era vera guerra, ma solo operazioni di polizia) nella stazione radiofonica dell'esercito americano di Saigon, nella quale il disk jockey è Croanuer (interpretato da Robin Williams) adoratore dei Beach Boys e di James Brown si esaltava a intepretare a modo suo il ruolo di cronista.

Per ultimo motivo, l'interesse che ha suscitato anche in Italia il modo con cui alcune stazioni private nordamericane cercano di rialzare la loro audience: pesanti insulti agli ascoltatori che telefonano alla radio, minacce e violenza verso chi ascolta.

L'interesse, anche degli inserzionisti pubblicitari, cresce, ma si è trasformato in tragedia quando un commentatore (Alan Berg) è stato ucciso nel garage della sua stazione radio a Denver.

Si tratta certamente di casi estremi, non collocabili nella vera realtà delle broadcasting americane, ma quale modo migliore per dare uno sguardo alla realtà, se non sintonizzarsi direttamente con gli States?

Per cominciare con un po' di rock n' roll vi consiglio vivamente la WRNO, "the Rock of the World", la prima emittente non religiosa e non governativa statunitense in onde corte.

"On air" dal 13 febbraio 1982 nella duplice veste di WRNO Worldwide (in onde corte) e WRNO FM-100, ha in Joe Costello III (WA5HSI) il Station Manager. Per ascoltarla provare la trasmissione serale tra le 17,00 e le 21,00 su 15420 kHz.

Ad ogni ora notiziari della CBC e della ABC, il

tutto sempre in inglese. Il sabato appuntamento alle 19,30 con l'"Ameircan Top 40", l'Hit Parade americana. Il recapito è il seguente:

WRNO P.O. Box 100 New Orleans Luisiana 70181 USA

Dalla Luisiana in Florida, a Okeechobe sito di trasmissione della WYFR, "Your Family Radio" (ex WNYW). Emittente religiosa che dal 1973 ha questo nominativo, dispone attualmente di 8 trasmettitori da 100 kW e 2 da 50 più un contratto di scambio reciproco di frequenze con la Voice of Free China di Taipei.

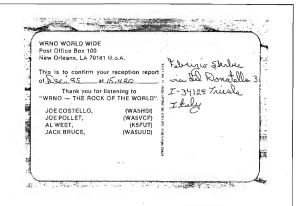
Trasmette in 10 lingue. L'ascolto è molto facile, anche per chi non conosce l'inglese, visto che trasmette quotidianamente 3 trasmissioni di un'ora in lingua italiana: la ricezione migliore si ha alle 21,00 su 11580 kHz e alle 18,00 su 15440 e 21615 kHz. In inglese provare tra 06,00 e le 07,47 su 7355 kHz oppure, con un segnale molto forte, dalle 20 alle 21 su 15565 kHz. (Tutte le frequenze sono dei trasmettitori di Okeechobe). Il recapito:

WYFR 290 Hegenberger Road Oakland California 94621 USA

Numerose le possibilità di ascolto della WCSN, "World Service of Christian Science Monitor", che trasmette da Scotts Corner (Maine) con un trasmettitore da 500 kW. Per ascoltarla in inglese sintonizzarsi fino alle 20,00 su 21640 kHz e dalle 06,00 alle 07,57 su 7365 kHz. Un'altra buona







occasione dalle 14,00 alle 16 su 13760 kHz. Tipicamente religiosa, irradia dal lunesì al venerdì il World Service del Christian Science Monitor con informazioni in inglese.

Durante il fine settimana trasmette "The Herald o Christian Science", religioso, con rubriche in inglese, francese e tedesco.

Per conoscere direttamente l'ultima schedula, chiamare il 617 450 2060 di Boston oppure scrivere a:

WCSN P.O. Box 860 Boston Massachusetts 02115 USA

Ancora disc jockey dallo Utah, da dove trasmette "Superpower KUSW Worldwide", dal 26 dicembre 1987 regolarmente in onda con oldies, musica country & western e qualche programma religioso, visto che Salt Lake City è stata fondata dai mormoni nel 1847).

La musica "from the West to the World" la si può ascoltare, con un discreto segnale, dalle 16,00 alle 22,00 su 15650 kHz. Per conferme ai vostri rapporti d'ascolto rivolgersi a:

P.O. Box 7040 Salt Lake City Utah 84107 USA

Ci spostiamo verso est fino ad arrivare nello Stato dell'Indiana, a South Bend, dove ha sede la WHRI, world Harvest Radio, che arriva in Europa con un segnale irradiato dai due trasmettitori da 100kW situati a Noblesville. Orari e frequenze suggerite: dalle 18,00 alle 21,00 su 13760 kHz oppure sui 17830 kHz fino alle 24,00. L'identificazione è favorita dal fatto che dà l'identificazione in lingua italiana. Il recapito è il seguente:

WHRI P.O. Box 12 South Bend Indiana 46624 USA

Ancora un po' ad est e arriviamo in Pennsylvania, da dove ci giunge la WINB "world Inter-National Broadcasters", sulla frequenza di 15185 dalle 20,00 alle 22,45. È un'emittente religiosa, con una QSL molto dettagliata anche nei particolari tecnici. Recapito:

WINB
P.O. Box 88
Red Lion
Pennsylvania 17356
USA

Fino adesso vi ho elencato emittenti ascoltabili con molta facilità, che giungono in Europa con una certa regolarità, anche con attrezzature non sofisticate. Per altre, invece, l'ascolto si fa problematico a causa di un lobo di irradiazioe non diretto verso l'Europa, la scelta infelice di certe frequenze, per cui devono essere seguite con più costanza, dando un'occhiata alla propagazione, accordando bene l'antenna, e così via.

Inizio dall'assolata California, da dove la KGEI "La Voz de la Amistad", Fondata nel 1939 dalla General Electronic Industries in occasione del

Golden Gate International Exposition, è molto seguita in particolar modo in America Latina. Ebbe un momento di particolare notorietà dopo il terremoto che sconvolse Città del Messico il 29 settembre 1985, quando si mise a disposizione per l'invio di messaggi da e per il Messico, modificando il palinsesto dei programmi.

Per aumentare la penetrazione nel pubblico sudamericano, da qualche tempo trasmette il servizio spagnolo attraverso Radio Nacional de Chile, sulla consueta frequenza di 9550 kHz, dando come recapito Classificador 15, Santiago, Chile. Altra possibilità tra le 03,30 e le 07,30 su 15140 kHz. Recapito:

KGEI The Voice of Friendship Redwood City California 90065 USA

Sempre in California ha sede la KVOH "High Adventure Radio", la cui presenza sulle onde corte la si può notare nella trasmissione tra le 20,00 e le 01,00 su 17775 kHz con i 50 kW da Rancho Simi. Con programmi di natura religiosa, il 70% in spagnolo e il resto in inglese, non ha mai le antenne rivolte verso l'Europa, ma solamente per il continente americano. Recapito:

KVOH Box 93937 Los Angeles California 90093

Dal sole al freddo dell'Alaska. Dalla penisola del Kenai arriva la KNLS "The New Life Station" con un programma in inglese della durata di un'ora alle 08,00, 15,00, 16,00 e 18,00. Frequenze: rispettivamente 6065 per la prima e 7355 per

le altre tre emissioni: Recapito

KNLS P.O. Box 473 Anchor Point Alaska 99556 USA

Torniamo negli Stati caldi con la WMLK da Bethel, che trasmette eslcusivamente programmi religiosi con un trasmettitore da 50 kW solamente dalle 04,00 alle 07,00 e dalle 17,00 alle 20,00 su 9465 kHz. Tentar non nuoce... Recapito:

WMLK P.O. Box C Pennsylvania 19501 USA

In dirittura d'arrivo la KCBI da Dallas. Purtroppo J.R. non ha pensato di investirvi un po' di dollari, per cui la potenza è sempre di 50 kW.

Stazione commerciale, trasmette oltre che a gospel e country music, anche notizie sul Texas e un bollettino per i DXer dal titolo World of Radio e una rubrica di contatto con gli ascoltatori intitolata Radio Connection Hotline. Per consultare la KCBI, comporre il numero (800) 223-5224 "Tuesday-Sturday 02-04 UTC only!" oppure:

KCBI Dallas Texas 75221 USA

It's a wonderful world, cantava Luis Amstrong, non basta che ruotare la manopola della sintonia (o digitare la frequenza sulla tastiera) e occhio! Altre stazioni annunciate, ma che non hanno

DALLAS, TEXAS 75221 U.S.A.

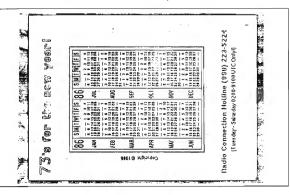
VERIFICATION OF RECEPTION:

Frequency: 11,790 Ets

Date: 27 December 1985 ria del Donatello 3
Time: 1902-1925 UTC

Thank you for your report. We have checked our records and found it to be accurate.

01278







ancora a tutt'oggi iniziato a trasmettere, sono la WWCR World Wide Christian Radio (3314 West end Avenue. Nashville. Tennessee 37203. USA) sulle frequenze di 7520 e 15650 kHz e Radio New York International che riceverà nei prossimi mesi la licenza di trasmettere da parte della FCC.

Gli spunti non mancano di certo. Non ho elencato ovviamente tutta la programmazione di ciascuna emittente, ma solamente le possibilità

migliori per un ascolto alle nostre latitudini.

Gli orari e le frequenze dovrebbero rimanere valide fino al cambio della stagione propagativa. in marzo. Un monitoraggio delle stazioni in questice nelle settimane immediatamente precedenti vi consentirà di seguire gli aggiornamenti. Tutti gli orari sono espressi secondo il tempo universale coordinato (UTC).

Regione dell'Umbria - Provincia di Terni - Comune di Amelia Azienda di promozione turistica dell'Amerino A.R.I. Sez. di Terni

MOSTRA MERCATO

DEL RADIOAMATORE E DELL'ELETTRONICA ... un'occasione per visitare l'Amerino...



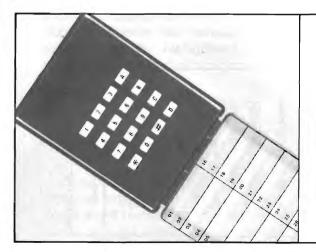
26-27-28 Maggio 1989



Vi attende al suo Stand

Segreteria:

Azienda di promozione turistica dell'Amerino - Via Orvieto, 1 - Tel. 0744/981453



ELETTRA

ZONA INDUSTRIALE GERBIDO CAVAGLIÀ (VC) - TEL. 0161/966653

TASTIERA DTMF L. 50,000 da taschino

12 TONI + A-B-C-D AUTOALIMENTATA **USCITA ALTOPARLANTE**



FONORELE' AD **ALTA SENSIBILITA'**

Roberto Capozzi

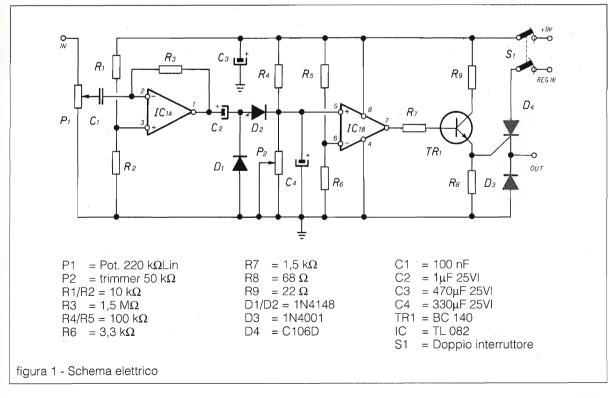
Avviatore automatico di registratori per "un curioso ricevitore", applicabile a qualsiasi altra fonte BF

Nel n° 9 - 86 di E. F. apparve il progetto di UN CURIOSO RICEVITORE e. considerate le curiose argomentazioni per il quale esso era destinato, si poteva sentire la mancanza di un sistema atto all'avviamento automatico di un registratore, al fine di consentire un comodo controllo dei segnali ricevuti, quando non è possibile un ascolto costante personale.

Ovviamente il circuito può essere applicato a qualsiasi fonte di BF per consentirne la registrazione automatica in presenza di segnale.

Il circuito prevede l'avviamento di registratori alimentati a batteria da 6 a 9 Vcc.

Il circuito è composto da un doppio integrato operazionale, TL 082, dove la prima sezione opera da amplificatore di segnale, regolabile tramite P1, e la seconda sezione C, da rivelatore di soglia, con sensibilità regolabile tramite P2. Il livello di tensione di uscita al PIN 7 pilota il transistore TR1 che provvede all'innesco dell'SCR.





Applicazione al "Curioso Ricevitore"

Data l'elevata sensibilità del circuito, è necessario regolare per tentativi la sensibilità d'ingresso, tramite P1 e il livello della soglia di scatto, tramite P2, al fine di consentirne una buona immunità alle scariche o perturbazioni elettriche che, nella particolare lunghezza d'onda del ricevitore sono presenti.

Durante la regolazione di P1 e P2 è consigliabile tenere P2 regolato al livello di soglia più sensibile (nella posizione più prossima alla posizione in cui si avvia il registratore), e P1 andrà regolato per tentativi, in modo che le variazioni

medie del rumore di fondo in ricezione non consentano la partenza del registratore.

Applicazione del registratore

Scollegare il filo che dal portapile del registratore porta il positivo al circuito e applicare questo filo al piedino dell'SCR (+OUT).

Collegare un filo dal polo positivo del portapile a una sezione del doppio interruttore (+ REG IN).

NB: L'alimentazione del circuito deve essere indipendente da quella del registratore. Ciao!



— ABBONANDOTI — SOSTIENI ELETTRONICA FLASH



PER IL COMMODORE C64

INTERFACCIA METEOFAX ED SSTV

a cura del Club Radioamatori Commodore (CRC)

Nel momento del boom del computer, profittando della grande diffusione che il Commodore 64 aveva avuto, furono in molti ad avere l'idea di commercializzare le cose e così di punto in bianco, si misero a vendere programmi senza avere né arte né parte in proprio.

Ogni possessore di computer, sentito dire che con un semplice programma si poteva fare l'RTTY o il CW, fu allettato dall'iniziativa ed acquistò per somme a volte fantastiche, programmi che non avrebbero mai funzionato perché sprotetti in malo modo e con interi blocchi mancanti. Ma non è tutto, gli

improvvisati venditori, vendevano a sprovveduti acquirenti il solo programma senza minimamente accennare che questi, per poter funzionare, avevano bisogno di un'interfaccia.

Non è stato un caso unico sapere di qualche radioamatore, improvvisato utente di computer che, dopo caricato il programma, era restato con il filo proveniente dal ricevitore in mano senza sapere dove connetterlo.

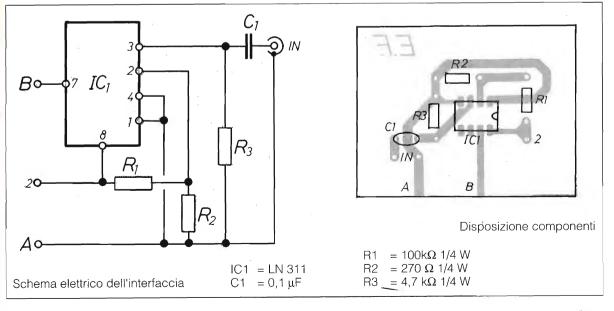
Ancora oggi, ad anni di distanza, vi sono utenti che ancora non conoscono né interfacce né la necessità del loro uso con il risultato che non riuscendo ad ottenere il risultato sperato, hanno buttato il tutto alle classiche ortiche.

Con il preciso ed esatto scopo di poter far luce in proposito, un gruppo di radioamatori ha creato il Club Radioamatori Commodore avente per scopo lo scambio di programmi ed informazioni.

Per prima cosa, il gruppo ha affrontato il problema delle interfacce realizzando un prototipo adatto a diversi usi. Và chiarito che il Commodore 64, sulla User port o porta Utente, dispone di vari ingressi ove bisogna selezionare quello idoneo per l'RTTY, il FAX, il CW eccetera.

Diversi rivenditori di programmi, si sono limitati nel tempo a consigliare un'interfaccia unica ad un solo transistore che avrebbe dovuto risolvere tutti i mali ma che non risolveva niente perché non avevano tenuto presente con che ricevitore il computer doveva essere connesso stante il livello d'uscita di quet'ultimo alla base del buon funzionamento.

Anni di esperienza hanno





dimostrato che è possibile ottenere un lodevole risultato dal binomio computer-radio a patto che vengano osservati e messi in atto quegli accorgimenti anche se semplici, per un risultato che soddisfi pienamente lo scopo prefisso.

L'interfaccia che presentiamo, è completa nella sua semplicità di uno stadio amplificatore e limitatore automatico della soglia d'ingresso ove un circuito CAV inserito nell'integrato, presenta al computer un segnale di giusto livello avente un fronte end abbastanza sufficiente anche per deboli segnali. L'integrato usato è uno dei più comuni e di basso costo esistente sulla piazza e non richiede particolari accorgimenti se non le solite cautele d'inserzione.

Nella configurazione dello schema di figura 1, è previsto l'uso dell'interfaccia per il FAX e l'SSTV. Il circuito stampato di figura 2, è in scala 1:1 e può essere realizzato su breadboard a semplice faccia ramata.

Il segnale proveniente dal ricevitore, và connesso all'ingresso iN come indicato in figura tramite uno spezzone di cavetto schermato. Le uscite, sono già previste per il connettore e per l'user port ove durante il montaggio dovrà porsi ogni cura ad evitare, specialmente chi intende realizzare l'interfaccia su piastrina a bollini ramati, di non saldare o unire accidentalmente due terminali del connettore tra di loro.

L'alimentazione dell'integrato, è prelevata direttamente dal computer. Segnaliamo inoltre che quest'interfaccia, è anche un ottimo separatore a salvaquardia del suscettibile 6526.

In ultimo, e saranno in parecchi, chi non possiede i programmi adatti per la ricetrasmissione

dell'RTTY, dell'SSTV, del CV o anche per la ricezione del FAX, potrà farne richiesta al nostro Club che provvederà ad inviarli in omaggio. Raccomandiamo almeno le spese di porto ed imballo.

Tutti i programmi forniti, sono in edizione originale cioè non sprotetti con eliminazione di parti o clocchi e di tutti ne é garantito il funzionamento.

Il Club inoltre mette a disposizione dei lettori la vasta gamma di programmi di cui dispone fornibili sempre a carattere gratuito.

Ogni corrispondenza o richiesta dovrà essere indirizzata a:

Club Radioamatori Commodore c/o Filippo Scelzo I8UFY via Scafati 150 80057 Sant'Antonio Abate (NA).

VENDITA F	LETTRONI PER CORRISPONDE JICI PROFESSIONAL 440129 BOLOG	NZA DI COMPONENTI LI	Capacità 15.000 μF 15.000 μF 15.000 μF	Tensione 25 V 40 V 50 V	Prezzo 5.850 7.050 9.750
ALTOPARLANTINI PER CUFFIE: quadrati, ultrapiatti, spessore 3 mm, impedenza 32Ω, a bobina mobile, non piezoelettrici 3 modelli AZ 30		15.000 μF 22.000 μF 22.000 μF	63 V 25 V 40 V	11.700 7.900 9.850	
		PINZETTE A MOLLA: comodissime e di basso prez Lunghezza 110 mm 115 mm zigrinata 130 mm 135 mm a becco curvo		ZZO Prezzo L. 1.810 L. 2.770 L. 1.950 I. 4.200	
rosso, ha una eccezionale resist ne per puntali di strumenti di n	enza alla rottura per piegar	tinaia di fili sottilissimi in rame nento, adattissimo quale cordo- L. 895	DISPLAY GIGANTE A LED: Catodo comune. Pr	altezza 57 mm - colore ezzo	rosso - fornibili sia ad Anodo che a L. 11.880
CONFEZIONE DI CLORURO FERRICO PER L'INCISIONE DEI CIRCUITI STAMPATI: consiste in una bottiglia di plastica speciale che contiene 400 gr di sale da sciogliere in acqua per ottenere un litro di soluzione; comodissima in quanto lo scioglimento dei sali avviene dentro al contenitore da noi fornito.			0,8	DARE: contezione da 25 ametro 3 mm 1 mm	Prezzo L. 8.800 L. 8.140
Istruzione per l'uso serigrafate sul contenitore Una confezione L. 3.400		And the state of t	ezzo	L. 4.250	
CONDENSATORI ELETTROL Capacità	ITICI: a vitone, di grandi d Tensione	apacità, professionali Prezzo		spela fili fino a 6 mm au DLO	tomaticamente - niente da regolare L. 20.450
1.000µF 2.200µF	100 V 60 V	4.500 4.500	TERZA MANO: supporto per facilitare le saldature - con grande lente Prezzo L. 12.250 ATTENZIONE: NON DISPONIAMO ATTUALMENTE DI CATALOGO. E' in avanzata fase di realizzazione il nuovissimo CATALOGO GENERALE ILLUSTRATO con listino prezzi. Ne daremo annuncio sulla Rivista appena disponibile!! Siamo in grado di fornire industrie anche per forti quantitativi. SCRIVETECI PER OGNI VOSTRA NECESSITÀ. Vi faremo avere disponibilità e prezzo. CONDIZIONI BI VENDITA: NON SI EVADONO ORDINI INFERIORI A L. 15.000. SI ACCETTANO ESCLUSIVAMENTE PAGAMENTI CONTRASSEGNO o ANTICIPATI (Versare l'importo sul conto corrente n. 19715408 ricordando di sommare le spese di spedizione). Contributo spese di spedizione L. 5.500		
2.200µF 2.200µF 4.700µF 4.700µF 4.700µF 4.700µF	100 V 400 V 40 V 50 V 63 V 100 V	6.900 90.000 4.700 55.300 6.300 10.500			
10.000μF 10.000μF 10.000μF	40 V 50 V 63 V	700 7.500 9.650			

...CHIEDERE E' LECITO... RISPONDERE E' CORTESIA... PROPORRE E' PUBBLICABILE

a cura del Club Elettronica Flash

Proposte

Un curioso alimentatore

L'alimentatore proposto dal sottoscritto va allacciato alla rete elettrica, ma in modo diverso dal solito. Provate a misurare la tensione presente fra il filo neutro di una presa ed il filo di terra.

In diverse zone rileverete una certa tensione che non è quantificabile e che varia da casa a casa, nelle diverse ore di una giornata e addirittura da presa a presa.

Ho fatto delle misure anche a casa di qualche amico e ho rilevato tensioni anche di 5...6 Vca.

Naturalmente bisognerà avere l'accortezza di usare un cercafase per localizzare il filo di fase della presa e quindi escluderlo. Chiedere è lecito anche questo mese si ripresenta a voi più interessante che mai, direi senza possibili smentite dedicata alla bassa frequenza, all'automobile e al laboratorio.

Comunichiamo il nome del vincitore della passata edizione, il Signor Stefano di Gallarate che si è aggiudicato la palma ed il trionfo.

Vorremmo puntualizzare un attimo sugli intenti della rubrica; benché possibile, non vogliamo pubblicare schemi elettrici di apparati commerciali, né orientarVi all'aquisto; inoltre non ci è matematicamente possibile proporre progetti completi di stampato ed esplosi, a meno di rare eccezioni, ma soprattutto non ripubblichiamo schemi di progetti, stampati su numeri passati di E.F.

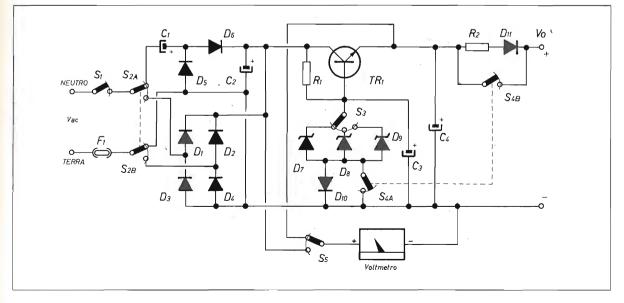
In questo caso serviteVi della spedizione arretrati.

Vorremmo rendere noto al Signor Claudio di Nocera Inf. che il TDA 7250 non è ancora disponibile, al Signor Carlo di Venezia che il chip SN 16764 non è a noi conosciuto, pertanto La invitiamo a ricontrollare eventuali errori e la sigla fornitaci.

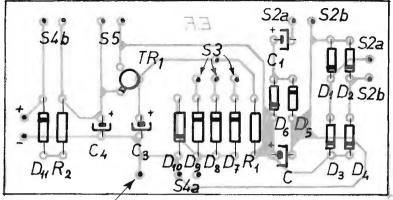
Veniamo ora agli schemi di questo mese.



Come si vede dallo schema elettrico abbiamo un doppio deviatore (S2a-S2b) che invia la corrente o ad un circuito duplicatore o ad un ponte raddrizzatore. Questo per avere una maggiore flessibilità d'uso con le tensioni disponibili.







negativo voltmetro

 $D1 \div D6 = D10 = D11 = 1N4007$

 $C1 = C2 = 1000 \,\mu\text{F}$ 25 VI elett. vert.

 $C3 = C4 = 470 \,\mu\text{F} \, 25 \,\text{Vl} \, \text{elett. vert.}$

D7 = zener $3.6\dot{V} 1/2W$

D8 = zener 5,1V 1/2W

D9 = zener 6.8V 1/2W

R1 = 470 Ω 1/3W

R2 = $68 \Omega 1/3W$ TR 1= 2N 1711

S2a-S2b = S4a=S4b = doppio dev.

S5 = deviatore semplice

S3 = deviatore semplice S3 = commutatore 1 via, 3 pos. Il commutatore S3, ad una via 3 posizioni, serve a selezionare la tensione d'uscita che ho scelto nei valori di 3, 4, 5 e 6 volt.

Il voltmetro (facoltativo) tramite S5 serve a misurare la tensione sia a monte che a valle del circuito stabilizzatore. Chiaramente se l'uscita è selezionata su 3V, a monte dovremo avere una tensione di almeno 5...6 volt.

La corrente erogabile va da qualche decina a qualche centinaia di mA. Volendo si può collegare l'alimentatore in parallelo alle batterie del circuito utilizzatore, così dureranno più a lungo.

Ermes di Lignano Sabbiadoro

Richiesta

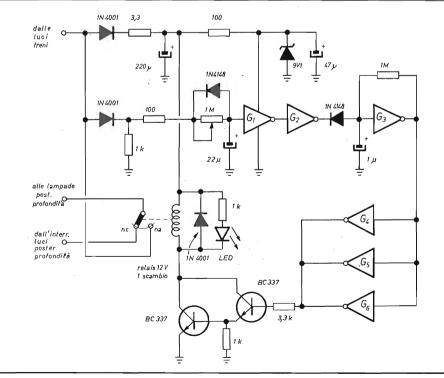
Vorrei vedere pubblicato un avviso supplementare per freni come il XXXX di tipo commerciale.

Renato di Asti

Avviso d'auto ferma o frenata

Ecco a lei, questo circuito: utilizza i retronebbia della vettura facendoli lampeggiare, siano essi spenti o accesi.

L'impulso di accensione è ottenuto dalle luci dei freni, il ritardo di intervento è regolabile mediante P1 da 1 $M\Omega$.



Come richiesto, questo tipo di soluzione offre protezione totale.



Gradirei vedere pubblicato un alimentatore duale regolabile da $1 \div 2$ A

Stefano di Milano

Alimentatore duale regolabile

Pensiamo che la richiesta del Signor Stefano di Milano interessi molti lettori in quanto è raro che siano pubblicati alimentatori duali regolabili.

Questo, in particolare, utilizza un unico integrato il NE 5554 e mediante unica regolazione permette la variazione dei due rami simmetrici in uscita. La corrente massima ottenibile è di 2,5 A a 32 W splittati. La stessa decresce diminuendo la V out.

TR1 e TR2 dovranno essere abbondantemente dissipati. P2 regola lo zero centrale, ossia permette di avere tensioni speculari non differenti.

Range $\pm 16 \div \pm 32V - 2.5A$

 $R1 = R2 = 2.2 \Omega - 2 W$

 $R3 = 1 k\Omega$

P1 = $10 \text{ k}\Omega$ trimmer (Reg. ± V out.)

P2 = 50 kΩ trimmer (Reg. bilanc ±)

 $C1 + C4 = 2200 \,\mu\text{F } 63V \,\text{el}.$

 $C5 \div C10 = 100 \text{ nF}$

TR1 = TIP 36/BDW 52/PNP

TR2 = TIP 35/BDW 51/NPN

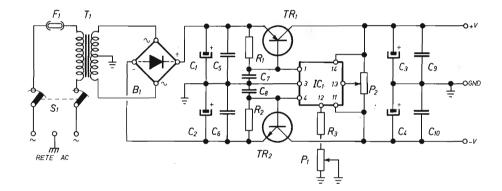
 $B1 = 100V 5 \div 8A$

IC1 = NE 5554

S1 = doppio int.

F1 = 1A

T1 = 220/30 + 30 V - 150 W



Richieste

Sono molto appassionato di concerti e amplificazione ad alta potenza, forse perché suono con amici in un piccolo complesso, per ciò desidererei fosse pubblicato uno schema, o anche più, di amplificatori ad alta potenza per utilizzo mid fidelity.

La potenza dovrà essere necessariamente superiore ai 300/500~W con curva di carico limite inferiore ai $4~\Omega$.

Questi apparecchi dovranno essere dotati di ogni protezione ed atti all'utilizzo continuativo e gravoso.

Claudio di Ferrara

Amplificatore a trasformatore 500W RMS

Siamo molto contenti di soddisfare la sua richiesta in quanto è molto raro vedere pubblicato su riviste del settore amplificatori di altissima potenza. Le forniamo due schemi, tutti e due ottimali sotto l'aspetto qualitativo e sicurezza, il primo di soli $500~W~su~4~\Omega$, il secondo da 900~W~RMS sempre sullo stesso valore di impedenza (il prossimo mese).

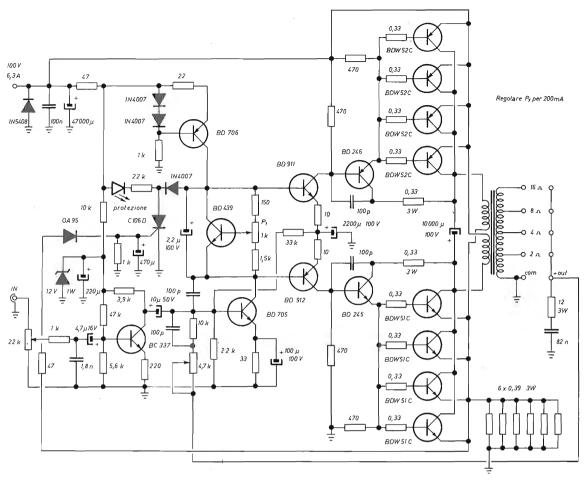
Naturalmente come richiesto questo tipo di soluzione offre protezione totale. Saranno necessarie alette e ventilatori per i transistori finali, piloti e driver di corrente.

Sarà ottima cosa dotare i finali di disgiuntore termico a 100° da connettere all'aletta.

Per quanto concerne il circuito (500 W su $4~\Omega$) è necessario solamente tarare la corrente di riposo mediante i trimmer P1, P2 per un valore di 100~mA per ramo ed il gioco è fatto.

Tutte le connessioni di segnale dovranno essere realizzate con cavetti schermati, mentre quelle interessate da alte correnti dovranno avere cablaggi di grande diametro, usando cavi da 2 mmq ed oltre.



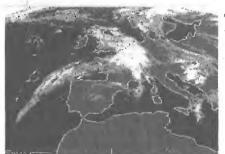


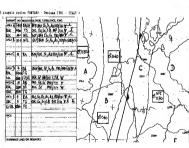
A causa delle ingombranti dimensioni dei due disegni, siamo costretti a rimandare al prossimo mese

la seconda soluzione del problema sottopostoci.



INTERFACCE E PROGRAMMI PER IBM PC XT AT



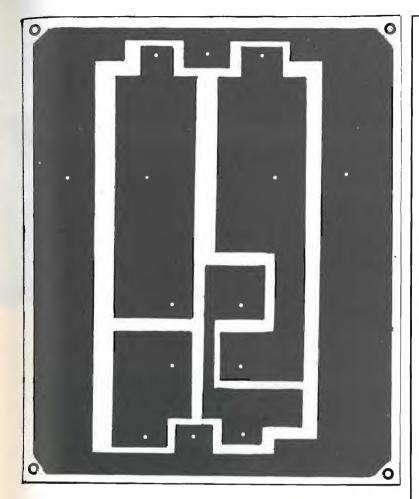


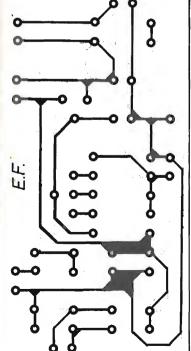


METEOSAT PROFESSIONALE a 16/64 colori per scheda grafica EGA METEOSAT a 4 colori con MOVIOLA AUTOMATICA per scheda grafica CGA FACSIMILE e telefoto d'agenzia stampa di alta qualità

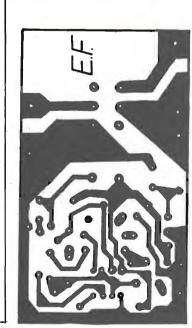
FONTANA ROBERTO ELETTRONICA - St. Ricchiardo 13 - 10040 CUMIANA (TO) Tel. 011/9058124

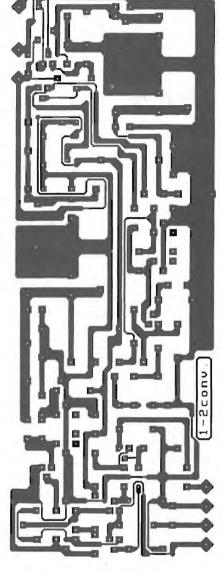


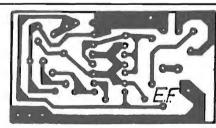


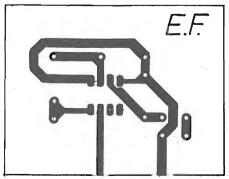












SUPER 16 3/4 \(\lambda\) cod. AT 107

Frequenza: 26-28 MHz Pot max.: 3.000 W Imp. nom.: 50 \Omega Guadagno oltre 9,5 dB

SWR. max.: 1,2+1,3 agli estremi su 160 CH

Alt. antenna: 8.335 mm 3/4 \(\lambda\) cortocircuitata







Sensibilità: 1 µV per 10 dB S/N.

Lafayette Wisconsin 40 canali in AM



Il moderno e compatto con indicatore di segnali LED.

Portata dello Squelch: 1 mV.

Selettività: 60 dB a ±10 KHz.

Livello di uscita audio: 2.5W max su 8 Ω.

Consumo: 250 mA in attesa, minore di 1.5A

Via F.Ili Bronzetti, 37 - Milano

Rejezione immagini: 60 dB.

alla massima potenza. Impedenza di antenna: 50 ohm

116 x 173 x 34 mm.

Peso: 0.86 Kg.

Alimentazione: 13.8V c.c.

Dimensioni dell'apparato:

Apparato di concezione moderna incorporante recenti soluzioni tecniche, completo di tutti quei circuiti indispensabili nell'impiego veicolare. L'indicazione del canale operativo è data da un visore a due cifre a 7 segmenti di grandi dimensioni. L'indicazione del segnale ricevuto e l'indicazione della potenza RF relativa trasmessa o la percentuale di modulazione sono indicate da una fila di 4 diodi Led. La configurazione del ricevitore è a doppia conversione ed incorpora pure il circuito di silenziamento. Una levetta posta sul pannello frontale permette di predisporre il funzionamento dell'appa-In vendita da CI Marcula de la compara de la rato quale amplificatore di bassa frequenza. In tale caso sarà opportuno impiegare un altoparlante a tromba esterno. La custodia metallica non è vincolata all'alimentazione. Qualsiasi polarità di quest'ultima potrà essere così riferita a massa. Le minime dimensioni dell'apparato consentono un'efficace installazione pure nei mezzi più sacrificati.

CARATTERISTICHE TECNICHE

TRASMETTITORE

Potenza RF: 5 W max con 13.8V di alimentazione.

Tipo di emissione: 6A3 (AM).

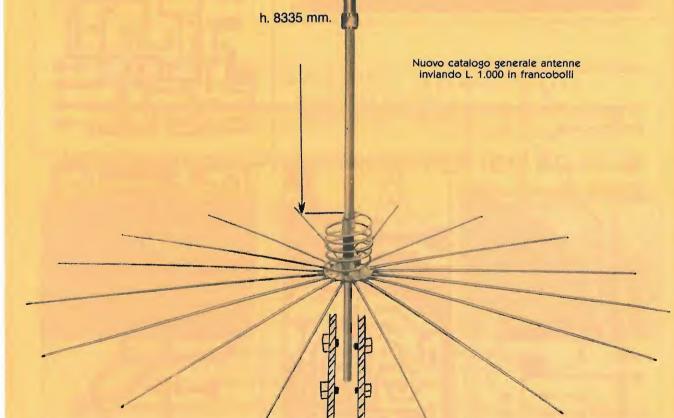
Soppressione di spurie ed armoniche: secondo le dispo-

sizioni di legge.

Modulazione: AM al 90% max. Gamma di frequenza: 26.965 - 27.405 KHz.

Configurazione: a doppia conversione. Valore di media frequenza: 10.695 MHz; 455 KHz. Determinazione della frequenza: mediante PLL.

Lafayette marcuccis



LEMM ANTENNE srl - VIA SANTI, 2/4 - 20077 MELEGNANO (MI) - TELEFONO 02/9837583

